# PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

11-194371

(43) Date of publication of application: 21.07.1999

(51)Int.CI.

G02F 1/137

G02F 1/1335

(21)Application number: 09-360751

.

(71)Applicant: NIPPON MITSUBISHI OIL CORP

(22)Date of filing:

26.12.1997

(72)Inventor: YODA EIJI

NUMAO YOSUKE

TOYOOKA TAKEHIRO

# (54) LIQUID CRYSTAL DISPLAY DEVICE

## (57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a twisted nematic liquid crystal display device which has its display contrast, gradation characteristics, and field angle characteristics of display colors improved.

SOLUTION: This device consists of a driving twisted nematic liquid crystal cell consisting of at least one compensation film which is formed of optically positive uniaxial liquid crystal macromolecules and has the nematic hybrid orientation that the liquid crystal macromolecules form in a liquid crystal state fixed, a couple of transparent substrates equipped with electrodes, and a nematic liquid crystal sandwiched between the substrates and two polarizing plates which are arranged above and below the liquid crystal cell. Here, the product (Änd) of the refractive index anisotropy (Än) of the nematic liquid crystal constituting the liquid crystal cell and the thickness (d) of the liquid crystal layer of the liquid crystal cell is 200 to 500 nm.

## **LEGAL STATUS**

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998,2003 Japan Patent Office

## (19)日本国特許庁 (JP)

# (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

# 特開平11-194371

(43)公開日 平成11年(1999)7月21日

(51) Int.Cl.6

識別記号

FΙ

G 0 2 F 1/137

1/1335

510

G 0 2 F 1/137

1/1335

510

# 審査請求 未請求 請求項の数1 OL (全 45 頁)

(21)	出願番号	

特願平9-360751

(22)出願日

平成9年(1997)12月26日

(71)出願人 000004444

日石三菱株式会社

東京都港区西新橋1丁目3番12号

(72)発明者 依田 英二

神奈川県横浜市中区千鳥町8番地 日本石

油株式会社中央技術研究所内

(72)発明者 沼尾 洋介

神奈川県横浜市中区千鳥町8番地 日本石

油株式会社中央技術研究所内

(72)発明者 豊岡 武裕

神奈川県横浜市中区千鳥町8番地 日本石

油株式会社中央技術研究所内

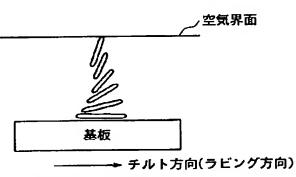
(74)代理人 弁理士 斉藤 武彦 (外1名)

## (54) 【発明の名称】 液晶表示装置

### (57)【要約】

【課題】 表示コントラスト、階調特性および表示色の 視角特性の改良されたツイステッドネマチック型の液晶 表示装置を提供する。

【解決手段】 光学的に正の一軸性を示す液晶性高分子から形成され、当該液晶性高分子が液晶状態において形成したネマチックハイブリッド配向を固定化した少なくとも1枚の補償フィルム、電極を備えた一対の透明基板と当該基板間に挟持されたネマチック液晶とから構成される駆動用ツイステッドネマチック型液晶セルおよび当該液晶セルの上下に配置される2枚の偏光板とから構成され、且つ前記液晶セルを構成するネマチック液晶の屈折率異方性(Δn)と当該液晶セルにおける液晶層の厚み(d)との積(Δnd)が200nm~500nm以下であるツイステッドネマチック型液晶表示装置。



(補償フィルム側面図)

### 【特許請求の範囲】

【請求項1】 光学的に正の一軸性を示す液晶性高分子から実質的に形成され、当該液晶性高分子が液晶状態において形成したネマチックハイブリッド配向を固定化した少なくとも1枚の補償フィルム、電極を備えた一対の透明基板と当該基板間に挟持されたネマチック液晶とから構成される駆動用ツィステッドネマチック型液晶セルおよび当該液晶セルの上下に配置される2枚の偏光板とから少なくとも構成され、且つ前記液晶セルを構成するネマチック液晶の屈折率異方性(Δn)と当該液晶セルにおける液晶層の厚み(d)との積(Δnd)が200nm~500nm以下であることを特徴とするツィステッドネマチック型液晶表示装置。

### 【発明の詳細な説明】

## [0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、表示コントラスト、階調特性および表示色の視野角特性の改良されたツィステッドネマチック型液晶表示装置に関する。

#### [0002]

【従来の技術】TFT素子あるいはMIM素子などを用いたアクティブ駆動のツイステッドネマチック型液晶表示装置(以下TN-LCDと略称する)は、薄型、軽量、低消費電力というLCDの本来の特長に加えて、正面から見た場合CRTに匹敵する画質を有するために、ノートパソコン、携帯用テレビ、携帯用情報端末などの表示装置として広く普及している。しかしながら、従来のTN-LCDにおいては、液晶分子の持つ屈折率異方性のため斜めから見たときに表示色が変化するあるいは表示コントラストが低下するという視野角の問題が本質的に避けられず、その改良が強く望まれており、改良のための様々な試みがなされている。

【0003】一つの画素を分割してそれぞれの画素への印可電圧を一定の比で変える方法(ハーフトーングレースケール法)、一つの画素を分割してそれぞれの画素での液晶分子の立ち上がり方向を変える方法(ドメイン分割法)、液晶に横電界をかける方法(IPS法)、垂直配向させた液晶を駆動する方法(VA液晶法)、あるいはベンド配向セルと光学補償板を組み合わせる方法(OCB法)などが提案され、開発・試作されている。

【0004】しかしながらこれらの方法は一定の効果は 40 あるものの、配向膜、電極、液晶配向などを変えなければならず、そのための製造技術確立および製造設備の新設が必要となり、結果として製造の困難さとコスト高を招いている。

【0005】一方TN-LCDの構造は一切変えず、従来のTN-LCDに光学補償フィルムを組み込むことで視野角を拡大させる方法がある。この方法はTN-LCD製造設備の改良・増設が不要でコスト的に優れており、簡便に使用できる利点があるため注目されており多くの提案がある。

2

【0006】ノーマリーホワイト (NW) モードのTN -LCDに視野角問題が発生する原因は、電圧を印可し た黒表示時のセル中の液晶の配向状態にある。この場合 液晶はほぼ垂直配向しており光学的に正の一軸性となっ ている。したがって視野角を広げるための光学補償フィ ルムとしては、液晶セルの黒表示時の正の一軸性を補償 するために、光学的に負の一軸性を示すフィルムを用い る提案がなされている。またセル中の液晶が、黒表示時 においても、配向膜界面付近ではセル界面と平行もしく は傾いた配向をしていることに着目し、光学軸が傾いた 負の一軸性のフィルムを用いて補償することによって、 さらに視野角拡大効果を高める方法も提案されている。 【0007】例えば特開平4-349424、6-25 0166号公報にはらせん軸が傾いたコレステリックフ ィルムを用いた光学補償フィルムおよびそれを用いたL CDが提案されている。しかしながららせん軸が傾いた コレステリックフィルムを製造することは困難であり、 実際にもこれら特許中にはらせん軸を傾けるための方法 がまったく記載されていない。また特開平5-2495 47、6-331979号公報には光軸が傾いた負の一 軸補償器を用いたLCDが提案されており、具体的な実 施態様としては多層薄膜補償器を用いている。さらに特 開平7-146409、8-5837号公報などにおい て光軸が傾いた負の一軸性補償フィルムとしてディスコ チック液晶を傾斜配向させた光学補償フィルム及びそれ を用いたLCDが提案されている。しかしながらディス コチック液晶は化学構造が複雑であり合成が煩雑であ る。また低分子液晶であるためにフィルム化する場合、 光架橋などの複雑なプロセスを必要とし、工業的製造に 困難が伴い結果的にコスト高となる。

【0008】補償フィルムの他の形態としては正の一軸性を有する液晶性高分子を用いた配向フィルムも提案されている。例えば特開平7-140326号公報においてねじれチルト配向した液晶性高分子フィルムからなるLCD用補償板が提案されており、LCDの視野角拡大に用いられている。しかしながらチルト配向に加えてねじれ配向を同時に導入することは工業的には容易ではない。また特開平7-198942、7-181324号公報には類似技術として、ネマチック液晶性高分子を光軸が板面と交差するように配向させたフィルムからなる視角補償板及びそれを用いたLCDが提案されている。しかしながらこの場合も光軸を単純に傾斜させた補償板を用いているため、視野角拡大効果が十分とは言えない。

## [0009]

【発明が解決しようとする課題】本発明はこれら上記課題を解決するものであり、特定の駆動用ツイステッドネマチック型液晶セルとネマチックハイブリッド配向補償フィルムとを組み合わせることにより、従来にない高コントラスト、広視野角化が達成されたツイステッドネマ

チック型液晶表示装置を提供するものである。

#### [0010]

【課題を解決するための手段】すなわち本発明は、光学的に正の一軸性を示す液晶性高分子から実質的に形成され、当該液晶性高分子が液晶状態において形成したネマチックハイブリッド配向を固定化した少なくとも1枚の補償フィルム、電極を備えた一対の透明基板と当該基板間に挟持されたネマチック液晶とから構成される駆動用ツィステッドネマチック型液晶セルおよび当該液晶セルの上下に配置される2枚の偏光板とから少なくとも構成 10され、且つ前記液晶セルを構成するネマチック液晶の屈折率異方性(Δn)と当該液晶セルにおける液晶層の厚み(d)との積(Δnd)が200nm~500nm以下であることを特徴とするツィステッドネマチック型液晶表示装置である。

#### [0011]

【発明の実施の形態】以下、本発明についてさらに詳しく説明する。本発明に用いられる駆動用ツィステッドネマチック型液晶セル(以下、TN液晶セルと略す)を駆動方式で分類すると、単純マトリクス方式、能動素子を20電極として用いるTFT(Thin Film Trasistor)電極、MIM(Metal Insulator Metal、およびTFD;Thin Film Diode)電極を用いるアクティブマトリクス方式等のように細分化できる。本発明では、いずれの駆動方式のTN液晶セルに対して顕著な効果を発揮することができる。

【0012】本発明に用いられるTN液晶セルは、当該液晶セルの屈折率異方性(Δn)と当該液晶セルの液晶層の厚み(d)との積で示されるΔnd値が、通常200nm~500nm以下、好ましくは250nm~470nm以下、特に好ましくは300nm~450nm以下、最も好ましくは300nm~400nmの範囲である。500nmより大きい場合、後ほど説明する補償フィルムと組み合わせた際の視野角改善効果が乏しくる恐れがあり、また応答速度が遅くなる可能性がある。また200nmより小さい場合、当該補償フィルムと組み合わせた際、視野角の改善効果はあるものの正面の輝度、コントラストの低下を生じる恐れがある。

【0013】またTN液晶セルは、ネマチック液晶の液 40晶分子の配向欠陥を低減するためにあらかじめ当該液晶分子にプレチルト角を与えることが好ましい。プレチルト角は通常5°以下である。

【0014】また、一般にTN液晶セルは、当該液晶セル内のネマチック液晶の長軸が上下基板間でおよそ90°ねじれている。液晶セルに電圧を印可しない状態では入射した直線偏光はその旋光性により90°ねじれて出射する。液晶セルに電圧を印可すると液晶分子の長軸は電界方向に配向し旋光性は消失する。よってこの旋光の効果を十分に得るために、本発明に用いられるTN液晶 50

セルのツイスト角は、通常70°~110°、好ましく は85°~95°であることが望ましい。なお当該液晶

セル中の液晶分子のねじれ方向は、左および右方向のど ちらでも良い。

【0015】次いで本発明に用いられる補償フィルムについて説明する。当該フィルムは、光学的に正の一軸性を示す液晶性高分子、具体的には①光学的に正の一軸性を示す液晶性高分子化合物、または

②少なくとも1種の該液晶性高分子化合物を含有する光 学的に正の一軸性を示す液晶性高分子組成物、から成 り、該液晶性高分子化合物または該液晶性高分子組成物 が液晶状態において形成したネマチックハイブリッド配 向を固定化して形成される。

【0016】当該補償フィルムは、ネマチックハイブリッド配向を固定化したフィルムであるがため、液晶性高分子のダイレクターがフィルムの膜厚方向のすべての場所において異なる角度を向いている。したがって当該補償フィルムは、フィルムという構造体として見た場合、もはや光軸は存在しない。

【0017】このようなネマチックハイブリッド配向を固定化した補償フィルムは、該フィルムの上面と下面とでは光学的に等価ではない。したがって上記において説明したTN液晶セルに配置する場合、どちらの面を該液晶セル側に配置するかによって視野角拡大効果が多少異なる。本発明では、どちらの面を配置しても十分な視野角拡大効果を得ることができるが、なかでも補償フィルムの上下2面の内、液晶性高分子のダイレクターとフィルム平面との成す角度が小さな方の面を液晶セルに最も近接するように配置することが望ましい。ここで本発明に用いられる補償フィルムの種々のパラメーターについて説明する。

【0018】先ず補償フィルムの膜厚は、通常 $0.1\sim20\mu$ m、好ましくは $0.2\sim10\mu$ m、特に好ましくは $0.3\sim5\mu$ mの範囲である。膜厚が $0.1\mu$ m未満の時は、十分な補償効果が得られない恐れがある。また膜厚が $20\mu$ mを越えるとディスプレーの表示が不必要に色づく恐れがある。

【0019】次いで補償フィルムの法線方向から見た場合の面内の見かけのリターデーション値について説明する。ネマチックハイブリッド配向したフィルムでは、ダイレクターに平行な方向の屈折率(以下neと呼ぶ)が異なっている。neからnoを引いた値を見かけ上の複屈折率とした場合、見かけ上のリターデーション値は見かけ上の複屈折率と絶対膜厚との積で与えられる。この見かけ上のリターデーション値は、エリプソメトリー等の偏光光学測定により容易に求めることができる。該補償フィルムの見かけ上のリターデーション値は、550nmの単色光に対して、通常5~500nm、好ましくは10~300nm、特に好ましくは15~150nmの範囲であ

る。見かけのリターデーション値が5nm未満の時は、 十分な視野角拡大効果が得られない恐れがある。また、 500 nmより大きい場合は、斜めから見たときにディ スプレーに不必要な色付きが生じる恐れがある。

【0020】次いで補償フィルムの上下界面におけるダ イレクターの角度について説明する。該ダイレクターの 角度は、フィルムの上面または下面界面近傍の一方にお いては、絶対値として通常60度以上90度以下、好ま しくは80度以上90度以下の角度をなし、当該面の反 対面においては、絶対値として通常0度以上50度以 下、好ましくは0度以上30度以下である。

【0021】次いで補償フィルムの平均チルト角につい て説明する。本発明においては、膜厚方向における液晶 性髙分子のダイレクターと基板平面との成す角度の平均 値を平均チルト角と定義する。平均チルト角は、クリス タルローテーション法を応用して求めることができる。 本発明に用いる補償フィルムの平均チルト角は、通常1 0~60度、好ましくは20~50度の範囲である。平 均チルト角が上記の範囲から外れた場合には、十分な視 野角拡大効果が得られない恐れがある。

【0022】本発明に用いられる補償フィルムは、上述 の液晶性高分子が実質的に形成され、該液晶性高分子の ネマチックハイブリッド配向を有し、かつ上記のパラメ ーターを有するものであれば特に限定されない。

【0023】本発明の液晶表示装置に用いられる補償フ ィルムについてさらに詳しく説明する。該補償フィルム を形成する液晶性高分子とは、具体的にはホメオトロピ ック配向性液晶性高分子、より具体的にはホメオトロピ ック配向性液晶性高分子化合物または少なくとも1種の ホメオトロピック配向性の液晶性高分子化合物を含有す る液晶性高分子組成物である。

【0024】ここでホメオトロピック配向とは、液晶の ダイレクターが基板平面に対して略垂直に配向した状態 をいう。このホメオトロピック配向性液晶性高分子が、 本発明に用いる補償フィルムが形成しているネマチック ハイブリッド配向を実現するための必須成分である。

【0025】液晶性高分子がホメオトロピック配向性で あるか否かの判定は、基板上に液晶性高分子層を形成 し、その配向状態を判定することで行う。この判定に用 いることのできる基板としては特に限定はないが、例え 40 ばガラス基板、より具体的には、ソーダガラス、カリガ ラス、ホウ珪酸ガラス、クラウンガラス、フリントガラ スといった光学ガラスなどや、液晶性高分子の液晶温度 において耐熱性のあるプラスチックフィルムまたはシー ト、より具体的にはポリエチレンテレフタレート、ポリ エチレンナフタレート、ポリフェニレンオキサイド、ポ リイミド、ポリアミドイミド、ポリエーテルイミド、ポ リアミド、ポリエーテルケトン、ポリエーテルエーテル ケトン、ポリケトンサルファイド、ポリエーテルスルフ ォンなどを基板として用いることができる。なお、上記 50

に例示した基板は、酸、アルコール類、洗剤などで表面 を清浄にした後に用いるが、シリコン処理などの表面処

理は行わずに用いる。

【0026】本発明に用いるホメオトロピック配向性液 晶性高分子とは、上記に例示した基板上に液晶性高分子 の膜を形成し、該液晶性高分子が液晶状態を示す温度に おいて、該基板の内どれか1種の基板上にてホメオトロ ピック配向を形成するものをホメオトロピック配向性液 晶性高分子と定義する。ただし、液晶性高分子の種類や 10 組成などによっては、液晶-等方相転移点付近の温度で 特異的にホメオトロピック配向するものがある。 したが って、通常、液晶-等方相転移点より15℃以下、好ま しくは20℃以下の温度で行うことが望ましい。

【0027】該ホメオトロピック配向性液晶性高分子と しては、例えば、

① 液晶性高分子の主鎖を構成する構造単位中に嵩高い 置換基を有する芳香族基、長鎖アルキル基を有する芳香 族基、フッ素原子を有する芳香族基等を有する液晶性高 分子、

② 液晶性高分子鎖の末端または両末端に、炭素数3~ 20 20の長鎖アルキル基または炭素数2~20の長鎖フル オロアルキル基などを有し、モノアルコールやモノカル ボン酸などの官能性部位を一つ有する化合物から誘導さ れる一官能性の構造単位を有する液晶性高分子、 などが挙げられる。

【0028】上記②の液晶性高分子に用いられる一官能 性の構造単位とは、液晶性高分子である縮合重合体を形 成する際に用いる二官能性単量体がもつ官能基に相当す る官能基を1個持つ単量体を該重合体の製造時(重合反 応中または重合反応後) に共存させて該重合体分子中に 組み込まれた構造のことをいい、通常該重合体分子の片 末端または両末端に組み込まれる。従って該重合体分子 中に存在する該一官能性の構造単位の数は通常1分子あ たり1~2個である。該一官能性の構造単位を一般式で 表すと次のようになる。

[0029]

【化1】

20

$$\begin{pmatrix} R_1 \leftarrow O \rightarrow_{\overline{i}} \\ R_2 \leftarrow O \rightarrow_{\overline{i}} \end{pmatrix}_{b} \xrightarrow{X} O -$$

$$\begin{pmatrix}
R_1 + O \downarrow_1 \\
R_2 + O \downarrow_1
\end{pmatrix}_b$$

$$\begin{pmatrix}
R_1 + O \downarrow_j \\
R_2 + O \downarrow_j \\
\end{pmatrix}_{b} O - C$$

$$\begin{array}{c|c}
(R_1 + O \rightarrow_i)_a & X \\
(R_2 + O \rightarrow_i)_b & CH_2 CH_2 C \\
\end{array}$$

 $\begin{cases}
 \{0 \ 0 \ 3 \ 0\} \\
 \{K_1 \leftarrow 0 \rightarrow_{i}\} \\
 \{R_2 \leftarrow 0 \rightarrow_{i}\} \\$ 

$$\begin{array}{ccc} (R_2 \leftarrow O \rightarrow_{i})_b & \\ R_1 - C - & R_1 - O - \end{array}$$

【0031】上記一般式において、 $R_1$  および $R_2$  は同一または異なっていても良い。 $R_1$ および $R_2$  は、炭素数  $3\sim 2$ 0 の長鎖アルキル基または炭素数  $2\sim 2$ 0 の長鎖フルオロアルキル基を表す。具体的には、

[0032] 【化3】

```
10
 ,
СН<sub>3</sub> СН<sub>2</sub> СН<sub>2</sub> — , СН<sub>3</sub> СН (СН<sub>3</sub>)СН<sub>2</sub> — .
   C (CH_3)_3 - CCH_3)_2 CH - CH_3 (CH_2)_3 - C_5 H_{11} - CCH_3
   C _{9} H _{19}- , C _{8} H _{13}- , C _{8} H _{17}- , C _{7} H _{15}-, C _{10} H _{21}-,
    C_{19}H_{25}- , C_{14}H_{29}- , C_{18}H_{37}- , C_{18}H_{33}-, C_{20}H_{41}-,
    CF_3 CH_2 - , CF_3 CF_2 - . (CF_3)_2 CF - .
(CF_8)_2 CF (CF_2)_2 - C_8 F_{13} - C_8 F_{17} - .
    CF_3(CF_2)_3 CH_2 CH_2 - CF_3)_2 CF (CF_2)_8 - ,
    CHF2 CF2 CH2 - , CF3 CH2 CH2 - ,
      (CF_2)_2 CF (CF_2)_8 CH_2 CH_2 - .
    CF_3(CF_2)_7 CH_2 CH_2 - H(CF_2)_4 CH_2 - H
    CF_3(CF_2)_9CH_2CH_2-, CF_3(CF_2)_3(CH_2)_6-.
    CF_3 CF_2(CH_2)_6 - CHF_2 CF_2 CH_2 - CH_2
     CF<sub>5</sub>(CF<sub>2</sub>)<sub>5</sub>CH<sub>2</sub>CH<sub>2</sub> - . H (CF<sub>2</sub>)<sub>8</sub>CH<sub>2</sub> - .
```

 $H (CF_2)_4 CH_2 - , H (CF_2)_8 CH_2 - ,$ 

【0033】などを好ましいものとして例示することが できる。またXは、水素、フッ素、塩素などのハロゲン などである。またiは、0または1である。またjは、 0または1である。またkは、0または1である。さら にaは0または1、bは0または1である。但し、a + 30 【化4】

b ≠ 0 である。上記のモノアルコール、モノカルボン酸 およびこれらの機能性誘導体より形成される一官能性の 構造単位として、

[0034]

[0035]

[0036]

【化6】

【0037】などを好ましい単位として例示することが できる。上記に例示した一官能性の構造単位から選ばれ る1種若しくは2種によって高分子鎖の片末端または両 末端を構成する。なお両末端に該構造単位を有する際に は、両末端の単位が同一である必要はない。

【0038】具体的な液晶性高分子としては、①および /または②の条件を満たす例えばポリエステル、ポリイ ミド、ポリアミド、ポリカーボネート、ポリエステルイ でも特に合成の容易さ、フィルム化の容易さおよび得ら れたフィルムの物性の安定性などから液晶性ポリエステ ルが好ましい。一般的に液晶性ポリエステルの主鎖は、

\*ジカルボン酸単位、ジオール単位およびオキシカルボン 酸単位などの二官能性構造単位や該単位以外の多官能性 の構造単位から形成される。本発明に用いられる補償フ ィルムを形成する液晶性ポリエステルとしては、主鎖中 にオルソ置換芳香族単位を有するものがより好ましい。 具体的には次に示すようなカテコール単位、サリチル酸 単位、フタル酸単位、2,3-ナフタレンジオール単 位、2,3-ナフタレンジカルボン酸単位およびこれら ミド等の主鎖型液晶性高分子が挙げられる。これらの中 30 のベンゼン環に置換基を有するものなどを挙げることが できる。

[0039]

【0040】 (YはC1、Brなどのハロゲン、メチル 50 基、エチル基、メトキシ基、エトキシ基またはフェニル

基を示す。またkは0~2である。)

以下に上記①および②の条件を満たすホメオトロピック 配向性の液晶性ポリエステルの具体的な構造例を示す。\* 構造式1 18

\*①の条件を満たすものとしては、

【0041】 【化8】

$$\left( \begin{matrix} c \\ c \\ \end{matrix} \middle) - c \right)^{k}$$

$$\left(\begin{array}{c} c \\ 0 \\ 0 \\ 1 \\ 0 \end{array}\right) = \left(\begin{array}{c} c \\ 0 \\ 0 \\ 1 \end{array}\right)_{1}$$

$$(\circ)$$

【0042】 l=m+n、k/l=20/10~0/1 0、好ましくは15/10~0/10 n/m=100/0~20/80、好ましくは98/2 ~30/70

※k, 1, m, nはそれぞれモル組成比を示す。 【0043】

【化9】

構造式 2

$$\left( \stackrel{c}{\underset{0}{\downarrow}} \left( \stackrel{\circ}{\bigcirc} \right) \stackrel{\circ}{\underset{k}{\downarrow}} \right)$$

$$\left( \stackrel{\circ}{l} \left( \stackrel{\circ}{O} \right) \stackrel{\circ}{l} \right)_{l}$$

$$(\circ)$$

【0044】1=m+n、k/1=20/10~0/1 30★k, 1, m, nはそれぞれモル組成比を示す。
0、好ましくは15/10~0/10 【0045】
m/n=100/0~1/99、好ましくは90/10 【化10】
~2/98

構造式3

(i 00.)

$$\left( \circ \left( \circ \right) \right)_{\mathfrak{m}}$$

$$\left( \circ \circ \right)_{n}$$

tert - C 4 H g

【0046】l=m+n、 $k/l=20/10\sim0/1$ 0、好ましくは $15/10\sim0/10$  $n/m=100/0\sim1/99$ 、好ましくは $90/10\sim2/98$ 

k, 1, m, nはそれぞれモル組成比を示す。 【0047】 【化11】 19 構造式4

[0048] m=n, (k+1)/m=20/10~2 /10、好ましくは15/10~5/10  $k/l = 100/0 \sim 0/100$ 、好ましくは95/5 ~5/95

構造式 5

\* k , l , m , n はそれぞれモル組成比を示す。 [0049] 【化12】

20

 $[0050] k=m+n, 1/m=100/0\sim1/9$ **%**[0051] 9、好ましくは90/10~2/98 Ж

k, 1, mはそれぞれモル組成比を示す。 構造式 6

【化13】

tert-C4 H9

 $[0052]1=m+n, k/l=20/10\sim0/1$ k, 1, m, nはそれぞれモル組成比を示す。 0、好ましくは15/10~0/10 [0053]  $m/n = 100/0 \sim 1/99$ 、好ましくは90/10 40 【化14】 ~2/98

$$(\circ)$$

 $[0054] l=m+n, k/l=20/10\sim0/1$ 0、好ましくは15/10~0/10  $m/n = 100/0\sim0/100$ 、好ましくは95/5 $\sim 5/95$ 

\*k, l, m, nはそれぞれモル組成比を示す。 [0055] 【化15】

構造式8

$$\begin{array}{c|c}
 & \text{tert} & -C_4 \\
 & \text{c} \\
 & \text{c} \\
 & \text{d} \\
\end{array}$$

$$\left(\begin{array}{c} \begin{array}{c} \\ \\ \end{array}\right) \begin{array}{c} \\ \\ \end{array}\right) \begin{array}{c} \\ \\ \end{array}$$

**%**[0057] [0056] k=1+m,  $1/m=100/0\sim0/1$ 00、好ましくは95/5~5/95 \*

k, l, m, nはそれぞれモル組成比を示す。 構造式 9

【化16】

$$(\circ (\bigcirc) \circ )$$

$$\left( \circ \circ \right)_{n}$$

iso-C3 H7

[0058] k+1=m+n, k/l=100/0~0/100、好ましくは95/5~5/95  $n/m=100/0\sim1/99$ 、好ましくは90/10~2/98

k, l, m, nはそれぞれモル組成比を示す。 [0059] 【化17】

23 構造式10

(13)

 $[0\ 0\ 6\ 0]\ m=n$ ,  $(k+1)/m=2\ 0/1\ 0\sim 2$ /10、好ましくは5/10~5/10 k, l, m, nはそれぞれモル組成比を示す。 構造式 l l \*

\* [0061] 【化18】

 $[0\ 0\ 6\ 2]\ l=m+n,\ k/l=2\ 0/1\ 0\sim0/1$ ※k, l, m, nはそれぞれモル組成比を示す。 [0063] 0、好ましくは15/10~0/10  $n/m=100/0\sim1/99$ 、好ましくは90/10 30 【化19】 ~2/98

構造式12

[0064] n=m+1,  $k/n=20/10\sim0/1$ 0、好ましくは15/10~0/10  $m/l = 100/0 \sim 1/99$ 、好ましくは90/10~2/98

k, l, m, nはそれぞれモル組成比を示す。 [0065] 【化20】

25 構造式 1 3

$$\left( \begin{matrix} c \\ c \\ c \\ c \end{matrix} \right)^{R} \quad \left( \begin{matrix} c \\ c \\ c \\ c \end{matrix} \right) - c H = C H - \left( \begin{matrix} c \\ c \\ c \\ c \end{matrix} \right)^{\Gamma}$$

 $[0066] l=m, k/l=20/10\sim0/10,$ 好ましくは15/10~0/10

\* [0067] 【化21】

k, 1, mはそれぞれモル組成比を示す。

構造式14

$$\left( \begin{array}{c} 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{array} \right)_{k} \quad \left( \begin{array}{c} 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{array} \right)_{1}$$

 $\left(0 \leftarrow C H_2 \rightarrow 0\right)$ 

tert-C4 He

 $[0\ 0\ 6\ 8]$  k+1=m+n,  $k/l=1\ 0\ 0/0\sim0$ /100、好ましくは95/5~5/95  $m/n = 100/0 \sim 0/100$ 、好ましくは95/5

※k, l, m, nはそれぞれモル組成比を示す。 j は 2 ~ 12の整数を示す。

[0069] 【化22】

~5/95

構造式 1 5

**※30** 

[0070]k+1=m+n, k/l=100/0~0/100、好ましくは95/5~5/95  $m/n = 100/0\sim0/100$ 、好ましくは95/5~5/95

k, l, m, nはそれぞれモル組成比を示す。jは2~ 12の整数を示す。

[0071]

【化23】

27 構造式 1 6

$$(\circ \circ)_{\mathfrak{m}}$$

$$(\circ)$$

[0072] k+1=m+n、 $k/1=100/0\sim0$ /100、好ましくは95/5~5/95  $m/n=100/0\sim1/99$ 、好ましくは90/10~2/98

[0073] 【化24】

k, l, m, nはそれぞれモル組成比を示す。

28

構造式17

$$\left( \circ \left( \bigcirc \right) \circ \right)_{\mathbb{R}}$$

$$\left( \stackrel{\circ}{c} \stackrel{\circ}{H} \stackrel{\circ}{c} \right)^{I}$$

$$(\circ, \circ)_n$$

[0074] k+1=m+n、k/l=100/0~1 /99、好ましくは90/10~2/98 m/n=100/0~0/100、好ましくは95/5~5/95

k, 1, m, nはそれぞれモル組成比を示す。

[0075]

【化25】

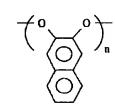
**構造式18** 

30

$$\begin{array}{c|c} \hline \begin{pmatrix} c & \hline \\ c & \hline \\ 0 & \hline \\ 0$$

$$-\left(\begin{array}{c} c \\ 0 \\ \end{array}\right) - c = c - \left(\begin{array}{c} c \\ 0 \\ \end{array}\right) - \left(\begin{array}{c} c \\ 0 \\ \end{array}\right)$$

$$\left( \circ \bigvee_{F}^{F} \circ \right)_{n}$$



【0076】k+1=m+n、 $k/1=100/0\sim0$ /100、好ましくは95/5~5/95  $m/n=100/0\sim1/99$ 、好ましくは90/10~2/98

k, l, m, nはそれぞれモル組成比を示す。

50 [0077]

【化26】

構造式19

29

 $[0\ 0\ 7\ 8]\ 1=m+n$ ,  $k/1=2\ 0/1\ 0\sim0/1$ 0、好ましくは15/10~0/10  $m/n = 100/0 \sim 0/100$ 、好ましくは95/5 ~5/95

\*k, l, m, nはそれぞれモル組成比を示す。 [0079] 【化27】

構造式20

[0080] l=m+n,  $k/l=20/10\sim0/1$ 0、好ましくは15/10~0/10  $m/n = 100/0 \sim 0/100$ 、好ましくは95/5 ~5/95 構造式21

※k, l, m, nはそれぞれモル組成比を示す。jは2~ 12の整数を示す。

[0081] 【化28】

[0082]k+1=m+n, k/l=100/0~0/100、好ましくは95/5~5/95

 $\sim 2/98$ 

k, l, m, nはそれぞれモル組成比を示す。などが挙  $m/n = 100/0 \sim 1/99$ 、好ましくは90/10 50 げられる。また20の条件を満たすものとしては、

\*【化29】

[0083] 構造式22

 $\left( C_{6} H_{13} - \left( \bigcirc \right) - C_{0} \right)^{k}$ 

[0084] m+n=k/2+1

 $k/1 = 80/60\sim2/99$ 、好ましくは40/80

~10/95 m/n=100/0~0/100、好ましくは95/5※ 構造式23 **%~5/95** 

k, l, m, nはそれぞれモル組成比を示す。

32

[0085]

【化30】

 $\left(\begin{array}{cccc} C_{10}H_{21} & & & C_{10} \\ & & & & \\ \end{array}\right)$ 

[0086] l = k/2+m+n

**★**~5/95

k/(m+n) = 80/60~2/99、好ましくは4

k, 1, m, nはそれぞれモル組成比を示す。

0/80~10/95

~5/95

[0087] 30

m/n=100/0~0/100、好ましくは95/5★ 構造式24

【化31】

 $\left( c_8 B_{17} O - \left( \begin{array}{c} c \\ \end{array} \right) \frac{c}{h} + \left( O - \left( \begin{array}{c} c \\ \end{array} \right) \frac{c}{h} + \left( \begin{array}{c} c \\ \end{array} \right) \frac{c}{h} \right) \frac{c}{h}$ 

[0088] o = k/2+m+nk/(m+n) = 80/60~2/99、好ましくは4 0/80~10/95  $m/n = 100/0 \sim 0/100$ 、好ましくは95/5

 $1/o = 20/10 \sim 0/10$ 、好ましくは15/10~5/10

k, l, m, n, oはそれぞれモル組成比を示す。

[0089]

【化32】

33 構造式 2.5

$$\left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} c_{3}H_{7}O \\ \downarrow \\ 0 \end{array}$$

[0090] o=k/2+m+n \*1/o=20/10~0/10、好ましくは15/10 k/(m+n) = 80/60~2/99、好ましくは4 ~5/10 ~5/10 0/80~10/95 k, 1, m, n, oはそれぞれモル組成比を示す。 m/n=100/0~0/100、好ましくは95/5 20 [0091] ~5/95 (化33]

$$\begin{pmatrix}
c_{12}B_{25}O & \bigcirc & CH = CHC \\
0 & \downarrow & \downarrow \\
0 & \downarrow$$

[0092] o=k/2+m+n  $k/(m+n)=80/60\sim2/99$ 、好ましくは40/80~10/95  $m/n=100/0\sim0/100$ 、好ましくは95/5~5/95

1/o=20/10~0/10、好ましくは15/10~5/10 ~5/10 k, l, m, n, oはそれぞれモル組成比を示す。 【0093】 【化34】 35 直式27

 $\begin{array}{c|c} \left( \begin{array}{c} c_{\theta}H_{13}O - \bigcirc \\ O - \bigcirc \\ O \end{array} \right) & \left( \begin{array}{c} C_{\theta}H_{13}O - \bigcirc \\ O - \bigcirc \\ O \end{array} \right)_{n} \\ \left( \begin{array}{c} C_{\theta}H_{13}O - \bigcirc \\ O - \bigcirc \\ O \end{array} \right)_{n} \\ \left( \begin{array}{c} C_{\theta}H_{13}O - \bigcirc \\ O - \bigcirc$ 

(19)

【0094】n+o=k/2+m k/m=80/60~2/99、好ましくは40/80 ~10/95 n/o=100/0~0/100、好ましくは95/5 ~5/95 構造式28

\* 1/(n+o) = 20/10~0/10、好ましくは15/10~5/10
k, 1, m, n, oはそれぞれモル組成比を示す。 【0095】 【化35】

$$\begin{pmatrix}
c_{7} H_{15} O & \bigcirc & \bigcirc & c_{\parallel} \\
c_{0} & \bigcirc & N = N & \bigcirc & c_{\parallel} \\
0 & \bigcirc & 0 & \\
c_{0} & \bigcirc & 0 & \\
0 & \bigcirc & 0
\end{pmatrix}_{m}$$

$$\begin{pmatrix}
c & \bigcirc & O & \bigcirc & 0 \\
0 & \bigcirc & O & \bigcirc & 0
\end{pmatrix}_{m}$$

【0096】m+n=k/2+1 k/1=80/60~2/99、好ましくは40/80 ~10/95 m/n=100/0~0/100、好ましくは95/5※ 構造式29 ※~5/95k, 1, m, nはそれぞれモル組成比を示す。 【0097】 【化36】

 $[0098]_{m=k/2+n}$  ~ 10/95 k/n=80/60~2/99、好ましくは40/80~50~1/m=20/10~0/10、好ましくは15/10

\* [0099]

k, l, m, nはそれぞれモル組成比を示す。 構造式30 \* 【化37】

$$(\circ (\bigcirc) \circ)_n$$
  $(\circ (\bigcirc)_n$ 

 $[0\ 1\ 0\ 0]\ l = k/2+m+n$ 

k/(m+n) = 80/60~2/99、好ましくは4

0/80~10/95

~5/10

m/n=100/0~0/100、好ましくは95/5※ 構造式31 **%~5/95** 

k, l, m, nはそれぞれモル組成比を示す。

38

[0101]

【化38】

$$\left(\begin{array}{c} C \\ C \\ O \end{array}\right) = N - \left(\begin{array}{c} C \\ O \\ O \end{array}\right) = \left(\begin{array}{c} C \\ O \\ O$$

$$\left\{ \begin{array}{c} c \\ c \\ \end{array} \right\} = c - \left\{ \begin{array}{c} c \\ c \\ \end{array} \right\} = \left\{ \begin{array}{c} c \\ c \\$$

 $[0\ 1\ 0\ 2]\ l+m=k/2+n$ 

 $k/n = 80/60 \sim 2/99$ 、好ましくは40/80

 $\sim 10/95$ 

1/m=100/0~0/100、好ましくは95/5★ 構造式32 ★~5/95

k, l, m, nはそれぞれモル組成比を示す。

[0103]

【化39】

$$\left( \begin{array}{c} c_{4}B_{9}O \\ \\ \end{array} \right) \begin{array}{c} c \\ \\ \end{array} \begin{array}{c} k \\ \end{array} \begin{array}{c} c \\ \end{array}$$

$$-\left(0 - \left( \begin{array}{c} CH_3 \\ 0 \end{array} \right)_{\underline{n}} - \left( \begin{array}{c} 0 \\ \end{array} \right)_{\underline{0}}$$

$$+ \left( \begin{array}{c} 0 \\ \end{array} \right)_{\underline{0}} - \left( \begin{array}{c} 0 \\ \end{array} \right)_{\underline{0}}$$

[0104] n+o=k/2+m k/m=80/60~2/99、好ましくは40/80~10/95

 $n/o = 100/0 \sim 0/100$ 、好ましくは95/5  $\sim 5/95$ 

~5/95

50  $1/(n+o) = 20/10\sim0/10$ 、好ましくは1

\* [0105] 5/10~5/10 k, l, m, n, oはそれぞれモル組成比を示す。 【化40】 構造式33

 $[0\ 1\ 0\ 6]\ m+n=k/2+o$  $k/o = 80/60 \sim 2/99$ 、好ましくは40/80 $\sim 10/95$ 

 $m/n = 100/0\sim0/100$ 、好ましくは95/5 20 [0107] ~5/95

1/(m+n) = 20/10~0/10、好ましくは1% 構造式34

%5/10~5/10

iは2~12の整数を示す。k, l, m, n, oはそれ ぞれモル組成比を示す。

40

【化41】

[0108] o = k/2+m+nk/(m+n) = 80/60~2/99、好ましくは4 0/80~10/95  $m/n = 100/0\sim0/100$ 、好ましくは95/5~5/95

 $1/o = 20/10 \sim 0/10$ 、好ましくは15/10 $\sim 5/10$ 

40 k, l, m, n, o はそれぞれモル組成比を示す。 [0109] 【化42】

41 構造式35

$$\begin{pmatrix}
c_{12}H_{25}0 \\
c_{12}H_{25}0
\end{pmatrix}$$

$$\begin{pmatrix}
0 \\
c_{12}H_{25}0
\end{pmatrix}$$

$$\begin{pmatrix}
c_{12}H_{25}0 \\
c_{12}H_{25}0
\end{pmatrix}$$

$$\begin{pmatrix}
c_{12}H_{25}0 \\
c_{12}H_{25}0
\end{pmatrix}$$

$$\begin{pmatrix}
c_{12}H_{25}0 \\
c_{12}H_{25}0
\end{pmatrix}$$

$$\begin{pmatrix}
c_{11}H_{25}H_{$$

(22)

【0110】m+n=k/2+o k/o=80/60~2/99、好ましくは40/80 ~10/95 m/n=100/0~0/100、好ましくは95/5 ~5/95

\* 1 / (m+n) = 20/10~0/10、好ましくは15/10~5/10 k, l, m, n, oはそれぞれモル組成比を示す。 【0111】 \* 20 【化43】

$$\left(\begin{array}{c}c_{12}B_{25}0\end{array}\right)_{k} \quad \left(\begin{array}{c}c\\ \\ \\ \end{array}\right) \quad \left(\begin{array}{c}c\\ \\ \end{array}\right)_{l} \quad \left(\begin{array}{c}c\\ \\ \\ \end{array}\right)_{m}$$



[0112]1+m=k/2+n+o k/  $(n+o)=80/60\sim2/99$ 、好ましくは4  $0/80\sim10/95$   $1/m=100/0\sim0/100$ 、好ましくは95/5  $\sim5/95$ 

梯造式37

※n/o=100/0~0/100、好ましくは95/5 ~5/95 k, l, m, n, oはそれぞれモル組成比を示す。 【0113】 【化44】

$$\begin{pmatrix} c_{10}B_{21} \stackrel{c}{c} \xrightarrow{k} & \leftarrow 0 & \bigcirc & \bigcirc & c \\ \stackrel{l}{0} & \stackrel{l}{0} & \stackrel{l}{m} & \leftarrow 0 & \bigcirc & \bigcirc & c \\ \stackrel{l}{0} & \bigcirc & \stackrel{l}{0} & \stackrel{l}{m} & \leftarrow 0 & \bigcirc & 0 \\ \end{pmatrix}_{n}$$

44

~5/95  $1/m = 20/10 \sim 0/10$ 、好ましくは15/10 $\sim 5/10$ 構造式38

\*k, l, m, n, oはそれぞれモル組成比を示す。 [0115]

【化45】

[0116]1+m=k/2+o $k/o = 80/60 \sim 2/99$ 、好ましくは40/80~10/95 1/m=100/0~0/100、好ましくは95/5※ 構造式39 **※**~5/95

k, 1, m, nはそれぞれモル組成比を示す。

[0117]

【化46】

$$\left(\begin{smallmatrix} c_{s} F_{7} - \bigcirc & c \\ & & \\ &$$

$$\left( \stackrel{0}{c} \stackrel{0}{\longleftrightarrow} \stackrel{0}{\smile} \stackrel{0}{\smile} \stackrel{w}{\longrightarrow} \left( \stackrel{0}{\longleftrightarrow} \stackrel{0}{\smile} \stackrel{0}{\smile$$

[0118] n+o=k/2+1+m k/(1+m) = 80/60~2/99、好ましくは4 0/80~10/95  $1/m=100/0\sim0/100$ 、好ましくは95/5~5/95

 $30 \pm n / o = 100 / 0 \sim 0 / 100$ 、好ましくは95/5 ~5/95

k, l, m, n, oはそれぞれモル組成比を示す。

[0119]

【化47】

構造式40

$$\begin{pmatrix}
c_2 p_5 & \bigcirc & \bigcirc & 0 \\
c_2 p_5 & \bigcirc & \bigcirc & 0
\end{pmatrix}_{\mathbf{n}} 
\begin{pmatrix}
c_2 & 0 \\
0 & 0
\end{pmatrix}_{\mathbf{n}} 
\begin{pmatrix}
c_3 & 0 \\
0 & 0
\end{pmatrix}_{\mathbf{n}}$$

 $0/80 \sim 10/95$ [0120] m=k/2+n+o $k/(n+o) = 80/60 \sim 2/99$ 、好ましくは4 50  $n/o = 100/0 \sim 0/100$ 、好ましくは95/5

46

~5/95
 1/m=20/10~0/10、好ましくは15/10
 ~5/10
 \*k, l, m, n, oはそれぞれモル組成比を示す。
 【0121】
 \* 【化48】

$$\begin{pmatrix}
c_{\theta}F_{17}CH_{2}CH_{2}O & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
c_{\theta}F_{17}CH_{2}CH_{2}O & \bigcirc & \bigcirc \\
c_{\theta}F_{17}CH_{2}CH_{2}CH_{2}O & \bigcirc \\
c_{\theta}F_{17}CH_{2}CH_{2}CH_{2}O & \bigcirc \\
c_{\theta}F_{17}CH_{2}$$

【0124】n+o=k/2+l+m  $k/(l+m)=80/60\sim2/99$ 、好ましくは40/80~10/95  $l/m=100/0\sim0/100$ 、好ましくは95/5~5/95

 $n/o=100/0\sim0/100$ 、好ましくは $95/5\sim5/95$ 

40 k, l, m, n, oはそれぞれモル組成比を示す。 【 O 1 2 5 】 【化 5 0 】 47 構造式 4 3

$$\begin{pmatrix}
H(CF_2)_{12}CH_2O & \bigcirc & C \\
0 & \downarrow & \downarrow \\
0 & \downarrow & \downarrow$$

【0126】 o=k/2+m+n k/(m+n) =80/60~2/99、好ましくは4 0/80~10/95 m/n=100/0~0/100、好ましくは95/5 ~5/95 構造式44

\* 1 / o = 2 0 / 1 0 ~ 0 / 1 0、好ましくは 1 5 / 1 0 ~ 5 / 1 0 k, 1, m, n, oはそれぞれモル組成比を示す。 【0 1 2 7】 【化5 1】

48

$$\begin{pmatrix}
H(CP_2)_4CH_2O & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_2 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & CH_3 & \bigcirc \\
C & CH_3$$

【0128】1+m=k/2+n+o  $k/(n+o)=80/60\sim2/99$ 、好ましくは40/80~10/95  $1/m=100/0\sim0/100$ 、好ましくは95/5~5/95  $n/o=100/0\sim0/100$ 、好ましくは95/5

~5/95

i は  $2\sim 1$  2 の整数を示す。 k , l , m , n , o はそれぞれモル組成比を示す。

【0129】 【化52】

49 構造式 4.5

(26)

【0130】 o=k/2+n k/n=80/60~2/99、好ましくは40/80 ~10/95 l/m=100/0~0/100、好ましくは95/5 ~5/95

\*  $(1+m)/o = 20/10\sim1/10$ 、好ましくは1  $5/10\sim5/10$ 

20 k, 1, m, n, oはそれぞれモル組成比を示す。

[0131]

【化53】

$$\begin{pmatrix}
H(CF_2)_4CH_2O & \bigcirc & C \\
0 & \downarrow & \downarrow \\$$

【0132】o=k/2+1/2+m+n(k+1) /(m+n) = 80/60~2/99、好ま しくは40/80~10/95 k/1=100/0~0/100、好ましくは90/10~10/90  $m/n = 100/0\sim0/100$ 、好ましくは $95/5\sim5/95$ 

40 k, l, m, n, oはそれぞれモル組成比を示す。 【0133】 【化54】 51 構造式47

 $\left(c_{12}H_{25}0 - \left(\bigcirc\right) - \frac{c}{n}\right)_{k} \quad \left(c_{4}H_{9}0 - \left(\bigcirc\right) - \frac{c}{n}\right)_{1}$ 

[0134] o + p = k/2+1/2+n (k+1)/n=80/60~2/99、好ましくは4  $0/80 \sim 10/95$  $k/l = 100/0 \sim 0/100$ 、好ましくは90/1 $0 \sim 10/90$ ~5/95  $m/n = 20/10 \sim 0/10$ 、好ましくは15/10 $\sim 5 / 10$ k, l, m, n, o, pはそれぞれモル組成比を示す。\*

構造式 48

 $\begin{array}{c} \leftarrow \text{CH}_2 - \text{CH} \xrightarrow{n} \\ \downarrow \\ \text{COC}_2 \text{H}_5 \\ \downarrow \\ \downarrow \\ \text{O} \end{array}$ 

\*【0135】などが挙げられる。またホメオトロピック 配向性の液晶性高分子としては、嵩高い置換基を有する 芳香族基、長鎖アルキル基を有する芳香族基、フッ素原 子を有する芳香族基などの置換基を有する単位を側鎖と して持つ側鎖型液晶性高分子、例えばポリアクリレー  $o/p=100/0\sim0/100$ 、好ましくは95/5 20 ト、ポリメタクリレート、ポリシロキサン、ポリマロネ ート等の側鎖型液晶性高分子も挙げられる。以下に具体 的な構造例を示す。

52

[0136] 【化55】

$$\begin{array}{c} \leftarrow C H_2 - C H \xrightarrow{n} \\ \downarrow \\ C O \leftarrow C H_2 >_6 - O - \begin{array}{c} \\ \downarrow \\ O \end{array} \begin{array}{c} C O - \begin{array}{c} \\ \downarrow \\ O \end{array} \end{array} \begin{array}{c} F \\ \downarrow \\ O \end{array}$$

【0137】n/m=80/20~20/80、好まし **※【0138】** 【化56】 くは75/25~25/75 構造式49

$$\begin{array}{c} \leftarrow C H_2 - C H \xrightarrow{}_{\overline{n}} \\ C - O \leftarrow C H_2 \rangle_2 - O - \\ \hline \\ O \end{array}$$

$$\begin{array}{c} \leftarrow \text{CH}_2 - \text{CH}_{\frac{1}{2}} \\ \stackrel{\mid}{\text{CO}} \leftarrow \text{CH}_2 \rightarrow_{\overline{10}} \text{O} \end{array} \\ \begin{array}{c} \leftarrow \text{CH}_2 \rightarrow_{\overline{10}} \text{O} \end{array} \\ \stackrel{\mid}{\text{O}} \leftarrow \text{CH}_2 \rightarrow_{\overline{10}} \text{O} \end{array}$$

[0140] 【化57】

【0139】n/m=80/20~20/80、好まし くは75/25~25/75

53 構造式 5 0

$$\begin{array}{c}
\leftarrow \text{C H }_2 - \text{C H } \xrightarrow{}_{\overline{n}} \\
\stackrel{\stackrel{\stackrel{}}{\text{C}} - \text{O} \leftarrow \text{CH}_2 \xrightarrow{}_{\overline{4}} \text{O}}{\longrightarrow} & \text{O} - \text{CH(CF}_3)_2 \\
\downarrow \\
O \\
\leftarrow \text{C H }_2 - \text{C H } \xrightarrow{}_{\overline{n}} \\
\stackrel{\stackrel{\stackrel{}}{\text{C}} - \text{O} \leftarrow \text{C H}_2 \xrightarrow{}_{\overline{2}} & \text{O} \\
\downarrow \\
O \\
\end{array}$$

【0141】n/m=80/20~20/80、好まし 10\*【0142】 くは75/25~25/75 \* 【化58】 構造式51

$$\begin{array}{c} C H_3 \\ \leftarrow C H_2 - C \\ \downarrow \\ C \\ - O \leftarrow C H_2 \\ \downarrow \\ O \end{array} \\ \begin{array}{c} C \\ \rightarrow 0 \end{array} \\ \begin{array}{c} C \\ \rightarrow 0$$

$$\begin{array}{c}
C H_{3} \\
+ C H_{2} - C \xrightarrow{\uparrow_{0}} \\
C O \leftarrow C H_{2} \xrightarrow{\uparrow_{12}} O C \xrightarrow{\downarrow_{0}} C_{4} F_{6}
\end{array}$$

【0143】n/m=80/20~20/80、好まし ※【0144】 くは75/25~25/75 ※ 【化59】 構造式52

【0145】n/m=80/20~20/80、好まし ★【0146】 くは75/25~25/75 ★ 【化60】 構造式53

$$\begin{array}{c} C H_3 \\ + C H_2 - C \\ 0 \\ C O (CH_2)_3 - 0 \end{array} \longrightarrow \begin{array}{c} C O \\ 0 \\ 0 \end{array}$$

[0147]  $n/m=80/20\sim20/80$ 、好まし 50 くは75/25~25/75

55

[0148]

\*【化61】

構造式54

$$\begin{array}{c}
C H_3 \\
+ C H_3 - C H \xrightarrow{b} \\
C O + C H_2)_3 - O - C O - F
\end{array}$$

【0149】n/m=80/20~20/80、好まし **%**[0150] 【化62】 くは75/25~25/75 構造式 5 5

$$\begin{array}{c}
C H_{3} \\
+ S i - O \rightarrow_{n} \\
(C H_{2})_{4} - O - \bigcirc - C - O - \bigcirc - C F_{3}
\end{array}$$

$$\begin{array}{c}
CH_{3} \\
+Si-O\rightarrow_{\overline{m}} \\
(CH_{2})-COC_{2}H_{5} \\
0
\end{array}$$

【0151】n/m=80/20~20/80、好まし **★** [0152] くは75/25~25/75 構造式56 【化63】

$$\begin{array}{c}
C H_3 \\
+ S i O \xrightarrow{1} \\
(C H_2)_3 - O \xrightarrow{} C O \xrightarrow{} O C F_3
\end{array}$$

$$\begin{array}{c}
C H_3 \\
+ S I O \rightarrow_{\mathbf{n}} \\
(C H_2)_8 - O - \bigcirc \\
\end{array}$$

【0153】n/m=80/20~20/80、好まし [0154] 【化64】 くは75/25~25/75

57 精造式 5 7

$$\begin{array}{c}
C H_3 \\
+ S & i O \xrightarrow{n} \\
(C H_2)_8 - O -
\end{array}$$

$$\begin{array}{c}
CH_3 \\
+ S & i O \rightarrow_{\mathbf{n}} \\
(CH_2)_3 - COC_{12}H_{25} \\
0
\end{array}$$

【0155】n/m=80/20~20/80、好まし \* 【0156】 くは75/25~25/75 \* 【化65】 構造式58

$$\begin{array}{c}
C H_3 \\
+ S & i & 0 \rightarrow_{\Pi} \\
(C H_2)_2 - C & 0 - \bigcirc \\
0 & 0
\end{array}$$

$$\begin{array}{c}
C H_3 \\
+ S & i O \rightarrow_{\mathbf{n}} \\
C H_2 & |_{\theta} - O - \bigcirc \longrightarrow C O - \bigcirc \longrightarrow F
\end{array}$$

【0157】n/m=80/20~20/80、好ましくは75/25~25/75

[0158]

【化66】 構造式59 【0159】n/m=80/20~20/80、好ましくは75/25~25/75

[0160]

【化67】

30

$$\begin{array}{c|c}
O & O \\
C & C & H - C - O \\
\downarrow & \downarrow \\
C & H_2 & \downarrow_8 \\
\end{array}$$

$$\begin{array}{c|c}
C & H_2 & \downarrow_2 O \rightarrow_{\overline{n}} \\
\downarrow & \downarrow_{\overline{n}}
\end{array}$$

59

構造式60

$$\begin{array}{c|c}
O & O & O \\
C & C & H - C & O \\
C & C & H_2 & O \\
C & H_2 & O \\
C & C & C & C \\
C &$$

$$\begin{array}{c|c}
O & O \\
C & C & C & C \\
C & C & C &$$

【0161】n/m=80/20~20/80、好まし \* [0162] くは75/25~25/75 構造式61 【化68】

【0163】n/m=80/20~20/80、好まし **%**[0164] くは75/25~25/75 構造式62 【化69】

$$\begin{array}{c|c}
 & O & O \\
 & \parallel & \parallel & \parallel \\
 & \leftarrow C - C H - C - O & \leftarrow C H_2 )_4 O \xrightarrow{\eta} \\
 & \downarrow & C F_3 \\
 & \leftarrow C H_2 )_4 - O & \longleftarrow F
\end{array}$$

$$\begin{array}{c|c}
O & O \\
C & C & H & C & O \\
C & C & H & C & O
\end{array}$$

$$\begin{array}{c|c}
C & H_2 & J_{10} & O & C & H_2 & J_6 & O & J_m \\
C & C & C & C & C & C & C & C & J_6 & O
\end{array}$$

【0165】n/m=80/20~20/80、好まし くは75/25~25/75

【0166】上記のホメオトロピック配向性液晶性高分 子において、①の液晶性高分子の主鎖を構成する構造単 位に嵩高い置換基を有する芳香族基、長鎖アルキル基を 有する芳香族基、フッ素原子を有する芳香族基等を有す る主鎖型液晶性高分子の場合、分子量は、各種溶媒中、 たとえばフェノール/テトラクロロエタン(60/40 50 トロピック配向したとしても配向に要する時間が長くな

(重量比)) 混合溶媒中、30℃で測定した対数粘度が 通常0.05~2.0、好ましくは0.07~1.0の 範囲である。対数粘度が 0.05より小さい場合、補償 フィルムの機械的強度が弱くなる恐れがある。また、 2. 0より大きい場合、ホメオトロピック配向性が失わ れる恐れがある。また2.0より大きい場合には、液晶 状態において粘性が高くなりすぎる恐れがあり、ホメオ

る可能性がある。しかも後述にて説明する補償フィルム 製造時に、ネマチックハイブリッド配向が得られない恐 れがある。

【0167】また②の髙分子鎖の末端または両末端に、 炭素数3~20の長鎖アルキル基または炭素数2~20 の長鎖フルオロアルキル基などを有し、モノアルコール やモノカルボン酸などの官能性部位を一つ有する化合物 から誘導される一官能性の単位を有する液晶性高分子の 場合、分子量は、各種溶媒中、たとえばフェノール/テ トラクロロエタン (60/40 (重量比)) 混合溶媒 中、30℃で測定した対数粘度が通常0.04~1. 5、好ましくは0.06~1.0の範囲である。対数粘 度が 0.04より小さい場合、補償フィルムの機械的強 度が弱くなる。また1.5より大きい場合、ホメオトロ ピック配向性が失われる恐れがある。また液晶状態にお いて粘性が高くなりすぎる恐れがあり、ホメオトロピッ ク配向したとしても配向に要する時間が長くなる可能性 がある。しかも後述にて説明する補償フィルム製造時 に、ネマチックハイブリッド配向が得られない恐れがあ る。

【0168】さらに側鎖型液晶性高分子の場合、分子量はポリスチレン換算重量平均分子量で通常1000~10万、好ましくは3000~5万の範囲が好ましい。分子量が1000より小さい場合、補償フィルムの機械的強度が弱くなる恐れがあり望ましくない。また、10万より大きい場合、ホメオトロピック配向性が失われる恐れがある。また10万より大きい場合には、該液晶性高分子の溶媒に対する溶解性が低下する恐れがあり、後述にて説明する補償フィルム製造の際に例えば塗布液の溶液粘度が高くなりすぎ均一な塗膜を得ることができない、といった問題を生じる恐れがあり望ましくない。

【0169】上記の液晶性高分子の合成法は、特に制限されるものではない。該液晶性高分子は、当該分野で公知の重合法で合成することができる。例えば液晶性ポリエステル合成を例にとれば、溶融重合法あるいは対応するジカルボン酸の酸クロライドを用いる酸クロライド法で合成することができる。

【0170】当該液晶性高分子を合成する際において、一官能性の構造単位は、先に説明したモノアルコール、モノカルボン酸化合物およびこれらの機能性誘導体、具体的にはアセチル化物、ハロゲン化物などとして重合反応に供される。該一官能性構造単位の液晶性高分子、具体的には液晶性ポリエステル中に占める含有率は、ヒドロキシカルボン酸構造単位を除いた残りの構成成分量中、モル分率で2/201~80/240の範囲である。より好ましくは、10/205~20/220の範囲である。一官能性構造単位の含有率が、2/210

62

(モル分率)より小さい場合には、液晶性ポリエステルがホメオトロピック配向性を示さない恐れがある。また、一官能性構造単位の含有率が80/240(モル分率)より大きい場合には、液晶性ポリエステルの分子量が所望の値まで上がらない恐れがある。また補償フィルムを作製した場合、該フィルムの機械的強度が弱くなり好ましくない。なお、一官能性の構造単位の含有率は、モノマー成分の仕込み量に応じたものである。

【0171】また正の一軸性を示す液晶性高分子として 10 は、先に説明したように該ホメオトロピック配向性の液 晶性高分子以外に、他の配向を示す液晶性高分子や、何 ら液晶性を示さない非液晶性高分子などを適宜混合して 組成物として用いてもよい。該組成物として用いること により、

① その組成比の調節でネマチックハイブリッド配向の 平均チルト角を自在に制御することができる、

② ネマチックハイブリッド配向の安定化を図ることができる、

といった利点がある。ただし、混合して組成物とした液 20 晶性高分子が、光学的に正の一軸性を示し、該液晶性高 分子の液晶状態においてネマチックハイブリッド配向を 形成するものでなければ本発明に用いる補償フィルムは 得られない。なお組成物として用いる際には、上記にて 説明したホメオトロピック配向性の液晶性高分子を5重 量%以上含有することが望ましい。5重量%より少ない 場合、ネマチックハイブリッド配向が得られない恐れが ある。

【0172】混合することができる当該高分子として は、ホメオトロピック配向性の液晶性高分子との相溶性 30 の観点から、通常はホメオトロピック配向性以外の配向 を示す液晶性高分子を適宜混合する。用いられる液晶性 高分子の種類としては、主鎖型液晶性高分子;例えばポ リエステル、ポリイミド、ポリアミド、ポリエステル、 ポリカーボネート、ポリエステルイミド等、側鎖型液晶 性高分子;例えばポリアクリレート、ポリメタクリレー ト、ポリシロキサン、ポリマロネート等を例示すること ができる。ホメオトロピック配向性の液晶性高分子との 相溶性を有するものならば特に限定されないが、なかで もホモジニアス配向性液晶性高分子、より具体的にはホ 40 モジニアス配向性のポリエステル、ポリアクリレート、 およびポリメタクリレート等が好ましい。なかでも先に 例示した (〔化4〕) オルソ置換芳香族単位を主鎖に有 する液晶性ポリエステルが最も好ましい。以下にホモジ ニアス配向性を示す液晶性高分子の具体的な構造例を示 す。

【0173】 【化70】

$$\left( \begin{array}{c} c \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{array} \right)_{m} \qquad \left( \begin{array}{c} c \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{array} \right)_{1}$$

[0174] k = 1 + m

\* k, 1, mはそれぞれモル組成比を示す。

1/m=80/20~20/80、好ましくは75/2

[0175] 【化71】

5~25/75

構造式64

[0176] o=m+n

**%~2/98** 

 $(k+1)/o=20/10\sim0/10$ 、好ましくは1

k, l, m, n, oはそれぞれモル組成比を示す。

5/10~0/10

[0177]

m/n=100/0~0/100、好ましくは98/2※ 構造式65

【化72】

[0178] n=1+m

★k, l, m, n, はそれぞれモル組成比を示す。

 $k/m=20/10\sim0/10$ 、好ましくは15/10

[0179]

 $\sim 0 / 10$ 

【化73】

[0180]k+l=m+n

50  $k/l = 100/0 \sim 0/100$ 、好ましくは95/5

~5/95  $m/l = 100/0\sim0/100$ 、好ましくは95/5~5/95

\* k , l , m , n はそれぞれモル組成比を示す。 [0181]

【化74】

構造式67

$$\left(\begin{array}{c} c \\ c \\ 0 \end{array}\right) - c \\ H = N - \left(\begin{array}{c} c \\ 0 \\ 0 \end{array}\right) + \left(\begin{array}{c}$$

[0182]k+1=m+n

20%~5/95

 $k/l = 100/0\sim0/100$ 、好ましくは95/5

k, l, m, nはそれぞれモル組成比を示す。 [0183]

~5/95

【化75】

 $m/n = 100/0\sim0/100$ 、好ましくは95/5※ 構造式 68

[0184] l=m+n

 $k/l = 15/10\sim0/10$ 、好ましくは10/10

~0/10

 $m/n = 100/0\sim0/100$ 、好ましくは95/5

~5/95

k, l, m, nはそれぞれモル組成比を示す。

[0185]

【化76】

構造式69

(CH, (C) - C) k (C) (C)

[0186] m+n=k/2+1 $k/l = 40/80 \sim 0/100$ 、好ましくは20/9  $0 \sim 0 / 100$  $m/n = 100/0\sim0/100$ 、好ましくは95/5\*構造式70 \*~5/95 k, l, m, nはそれぞれモル組成比を示す。 [0187] 【化77】

68

[0188] o = k/2+m+n $k/(m+n) = 40/80 \sim 0/100$ 、好ましくは 20/90~0/100  $m/n = 100/0\sim0/100$ 、好ましくは95/5Ж ~5/95 構造式71

 $%1/o = 20/10\sim0/10$ 、好ましくは15/10 $\sim 5/10$ k, l, m, n, oはそれぞれモル組成比を示す。 [0189] 【化78】

[0190] o = k/2+m+n $k/(m+n) = 40/80 \sim 0/100$ 、好ましくは 20/90~0/100 m/n=100/0~0/100、好ましくは95/5 50 k, l, m, n, oはそれぞれモル組成比を示す。

~5/95  $1/o = 20/10 \sim 0/10$ 、好ましくは15/10 $\sim 5/10$ 

69

構造式72

[0191]

\* \*【化79】

(36)

$$\left( \bigcirc \bigcirc \circ \right)_{k} \left( \bigcirc \bigcirc \circ \right)_{1}$$

$$\left( \circ \bigcirc \circ \right)_{n} \left( \circ \bigcirc \circ \right)_{n} \left( \circ \bigcirc \circ \right)_{n}$$

【0192】 l=k/2+m+n k/(m+n) = 40/80~0/100、好ましくは 20/90~0/100 n/m=100/0~0/100、好ましくは95/5※ 構造式73

※~5/95
k, l, m, nはそれぞれモル組成比を示す。
【0193】
【化80】

70

【0194】m=k/2+n+o  $k/(n+o)=40/80\sim0/100$ 、好ましくは  $20/90\sim0/100$   $n/o=100/0\sim0/100$ 、好ましくは 95/5  $\sim 5/95$ 

★1/m=20/10~0/10、好ましくは15/10 ~5/10 k, l, m, n, oはそれぞれモル組成比を示す。 【0195】 ★30 【化81】

構造式74

【0196】o=k/2+m+n  $k/(m+n)=40/80\sim0/100$ 、好ましくは  $20/90\sim0/100$   $m/n=100/0\sim0/100$ 、好ましくは95/5  $\sim5/95$ 

1/o=20/10~0/10、好ましくは15/10~5/10 k, l, m, n, oはそれぞれモル組成比を示す。 【0197】 【化82】 71 精造式75

40

[0198] n+o=k/2+1+m  $k/(1+m) = 40/80 \sim 0/100$ 、好ましくは 20/90~0/100

 $1/m=100/0\sim0/100$ 、好ましくは95/5  $\sim 5/95$ 

 $n/o=100/0\sim0/100$ 、好ましくは95/5 20 板および各工程を踏むことが本発明において望ましい。 ~5/95

k, l, m, n, oはそれぞれモル組成比を示す。

【0199】これらの分子量は、主鎖型液晶性高分子の 場合には、各種溶媒中、たとえばフェノール/テトラク ロロエタン (60/40 (重量比)) 混合溶媒中、30 ℃で測定した対数粘度が通常0.05~3.0が好まし く、さらに好ましくは0.07~2.0の範囲である。 対数粘度が0.05より小さい場合、補償フィルムの機 械的強度が弱くなる恐れがある。また、3.0より大き い場合、ホメオトロピック配向を阻害する、あるいは液 晶形成時の粘性が高くなりすぎ、配向に要する時間が長 くなる、といった恐れがあるので望ましくない。

【0200】また側鎖型高分子液晶の場合、分子量はポ リスチレン換算重量平均分子量で通常5000~20 万、好ましくは1万~15万の範囲が好ましい。分子量 が5000より小さい場合、補償フィルムの機械的強度 が弱くなる恐れがある。また、20万より大きい場合、 ポリマーの溶媒に対する溶解性が低下する、塗布液の溶 液粘度が高くなりすぎ均一塗膜を得ることができないな どの製膜上の問題点を生じる恐れがあり望ましくない。 【0201】またホモジニアス配向性の判定は、ホメオ トロピック配向性の判定と同様に、シリコン処理、ラビ ング処理、一軸延伸処理などの表面処理を施していない 該基板を用いて行う。該基板上に液晶性高分子層を形成 し、その配向状態によってホモジニアス配向性を示すか 否かの判定を行う。

【0202】上記の液晶性高分子の合成法は、特に制限 されるものではない。該液晶性高分子は、当該分野で公 知の重合法で合成することができる。例えばポリエステ ル合成を例に取れば、溶融重合法あるいは対応するジカ ルボン酸の酸クロライドを用いる酸クロライド法で合成 することができる。

72

【0203】上記の如き正の一軸性を有する液晶性高分 子を用いて、均一にネマチックハイブリッド配向を固定 化した補償フィルムを得るには、以下に説明する配向基

【0204】先ず、配向基板について説明する。正の一 軸性の液晶性高分子を用いてネマチックハイブリッド配 向を得るためには、該液晶性高分子層の上下を異なる界 面で挟むことが望ましい。上下を同じ界面で挟んだ場合 には、該液晶性高分子層の上下界面における配向が同一 となってしまい、ネマチックハイブリッド配向を得るこ とが困難となってしまう。

【0205】具体的な態様としては、一枚の配向基板と 空気界面とを利用する。具体的には、液晶性高分子層の 30 下界面を配向基板に、また該液晶性高分子層の上界面を 空気に接するようにする。上下に界面の異なる配向基板 を用いることもできるが、製造プロセス上、一枚の配向 基板と空気界面とを利用する方が望ましい。

【0206】本発明に用いることのできる配向基板は、 液晶の傾く向き(ダイレクターの配向基板への投影)を 規定できるように、異方性を有していることが望まし い。液晶の傾く向きを規定できない場合には、無秩序な 方位に傾いた配向しか得ることができない(ダイレクタ ーを該基板へ投影したベクトルが無秩序になる)。

【0207】上記配向基板として、具体的には面内の異 方性を有しているものが望ましく、ポリイミド、ポリア ミドイミド、ポリアミド、ポリエーテルイミド、ポリエ ーテルエーテルケトン、ポリエーテルケトン、ポリケト ンサルファイド、ポリエーテルスルフォン、ポリスルフ ォン、ポリフェニレンサルファイド、ポリフェニレンオ キサイド、ポリエチレンテレフタレート、ポリプチレン テレフタレート、ポリエチレンナフタレート、ポリアセ タール、ポリカーボネート、ポリアリレート、アクリル 樹脂、ポリビニルアルコール、ポリプロピレン、セルロ 50 ース系プラスチックス、エポキシ樹脂、フェノール樹脂

74

などのプラスチックフィルム基板および一軸延伸プラス チックフィルム基板、表面にスリット状の溝を付けたア ルミ、鉄、銅などの金属基板、表面をスリット状にエッ チング加工したアルカリガラス、ホウ珪酸ガラス、フリ ントガラスなどのガラス基板、などである。

【0208】本発明においては上記プラスチックフィル ム基板にラビング処理を施したラビングプラスチックフ ィルム基板、またはラビング処理を施したプラスチック 薄膜、例えばラビングポリイミド膜、ラビングポリビニ 珪素の斜め蒸着膜などを有する上記各種基板なども用い ることができる。

【0209】上記各種配向基板において、ネマチックハ イブリッド配向に形成せしめるのに好適な該基板として は、ラビングポリイミド膜を有する各種基板、ラビング ポリイミド基板、ラビングポリエーテルエーテルケトン 基板、ラビングポリエーテルケトン基板、ラビングポリ エーテルスルフォン基板、ラビングポリフェニレンサル ファイド基板、ラビングポリエチレンテレフタレート基 ポリアリレート基板、セルロース系プラスチック基板を 挙げることができる。また、これらの基板に施されたラ ビング方向は、先に説明した補償フィルムのチルト方向 に通常対応する。

【0210】本発明の液晶表示素子に用いられる補償フ ィルムは、上述にて説明したように該フィルムの上面と 下面とで液晶性高分子のダイレクターとフィルム平面と のなす角度が異なる。配向基板に接したフィルム面の界 面近傍における該角度は、その配向処理の方法や液晶性 高分子の種類によって0度以上50度以下または60度 30 以上90度以下のどちらかの角度範囲に調節される。通 常、配向基板に接したフィルム面の界面近傍における該 液晶性高分子のダイレクターとフィルム平面とのなす角 度を0度以上50度以下の角度範囲に調整する方が製造 プロセス上望ましい。

【0211】該補償フィルムは、上記の如き配向基板上 に均一に光学的に正の一軸性を示す液晶性高分子を塗布 し、次いで均一配向過程、配向形態の固定化過程を経て 得られる。該液晶性高分子の配向基板への塗布は、通常 該液晶性高分子を各種溶媒に溶解した溶液状態または該 40 液晶性高分子を溶融した溶融状態で行うことができる。 製造プロセス上、溶液塗布が望ましい。

【0212】溶液塗布は、液晶性高分子を適当な溶媒に 溶かし、所定濃度の溶液を調製する。上記溶媒として は、正の一軸性の液晶性高分子の種類(組成比など)に よって一概には言えないが、通常はクロロホルム、ジク ロロメタン、四塩化炭素、ジクロロエタン、テトラクロ ロエタン、トリクロロエチレン、テトラクロロエチレ ン、クロロベンゼン、オルソジクロロベンゼンなどのハ ロゲン化炭化水素類、フェノール、パラクロロフェノー 50 温度で熱処理する事が望ましい。熱処理温度は、通常 5

ルなどのフェノール類、ベンゼン、トルエン、キシレ ン、メトキシベンゼン、1,2-ジメトキベンゼンなど の芳香族炭化水素類、アセトン、酢酸エチル、tert ープチルアルコール、グリセリン、エチレングリコー ル、トリエチレングリコール、エチレングリコールモノ メチルエーテル、ジエチレングリコールジメチルエーテ ル、エチルセルソルブ、ブチルセルソルブ、2-ピロリ ドン、N-メチル-2-ピロリドン、ピリジン、トリエ チルアミン、テトラヒドロフラン、ジメチルホルムアミ ルアルコール膜などを有する上記各種基板、さらに酸化 10 ド、ジメチルアセトアミド、ジメチルスルホキシド、ア セトニトリル、ブチロニトリル、二硫化炭素など、およ びこれらの混合溶媒、例えばハロゲン化炭化水素類とフ ェノール類との混合溶媒などが用いられる。

> 【0213】溶液の濃度は、用いる正の一軸性の液晶性 高分子の溶解性や最終的に目的とする補償フィルムの膜 厚に依存するため一概には言えないが、通常3~50重 量%の範囲で使用され、好ましくは7~30重量%の範 囲である。

【0214】上記の溶媒を用いて所望の濃度に調整した 板、ラビングポリエチレンナフタレート基板、ラビング 20 正の一軸性の液晶性高分子溶液を、次に上述にて説明し た配向基板上に塗布する。塗布の方法としては、スピン コート法、ロールコート法、プリント法、浸漬引き上げ 法、カーテンコート法などを採用できる。

> 【0215】塗布後、溶媒を除去し、配向基板上に膜厚 の均一な液晶性高分子の層を形成させる。溶媒除去条件 は、特に限定されず、溶媒がおおむね除去でき、液晶性 高分子の層が流動したり、流れ落ちたりさえしなければ 良い。通常、室温での乾燥、乾燥炉での乾燥、温風や熱 風の吹き付けなどを利用して溶媒を除去する。

【0216】この塗布・乾燥工程の段階は、先ず基板上 に均一に液晶性高分子の層を形成させることが目的であ り、該液晶性高分子は、まだネマチックハイブリッド配 向を形成していない。次の熱処理工程により、モノドメ インなネマチックハイブリッド配向を完成させる。

【0217】熱処理によってネマチックハイブリッド配 向を形成するにあたって、正の一軸性の液晶性高分子の 粘性は、界面効果による配向を助ける意味で低い方が良 い。従って熱処理温度は高い方が望ましい。また液晶性 高分子によっては、得られる平均チルト角が熱処理温度 により異なることがある。その場合には、目的に応じた 平均チルト角を得るために熱処理温度を設定する必要が ある。例えば、あるチルト角を有する配向を得るために 比較的低い温度で熱処理を行う必要が生じた場合、低い 温度では液晶性高分子の粘性が高く、配向に要する時間 が長くなる。そのような場合には、一旦高温で熱処理 し、モノドメインな配向を得た後に、段階的、もしくは 徐々に熱処理の温度を目的とする温度まで下げる方法が 有効となる。いずれにせよ、用いる光学的に正の一軸性 を示す液晶性高分子の特性に従い、ガラス転移点以上の 0℃~300℃の範囲、特に100℃~260℃の範囲 が好適である。

【0218】また配向基板上において、液晶性高分子が十分な配向をするために必要な熱処理時間は、用いる該液晶性高分子の種類(例えば組成比など)、熱処理温度によって異なるため一概にはいえないが、通常10秒~120分の範囲、特に30秒~60分の範囲が好ましい。10秒より短い場合、配向が不十分となる恐れがある。また120分より長い場合には、生産性が低下する恐れがあり望ましくない。

【0219】このようにして、まず液晶状態で配向基板 上全面にわたって均一なネマチックハイブリッド配向を 得ることができる。

【0220】なお、上記の熱処理工程において、液晶性高分子をネマチックハイブリッド配向させるために磁場や電場を利用しても特に構わない。しかし、熱処理しつつ磁場や電場を印加した場合、印加中は均一な場の力が液晶性高分子に働くために、該液晶のダイレクターは一定の方向を向きやすくなる。すなわち、本発明の如くダイレクターがフィルムの膜厚方向によって異なる角度を犯成しているネマチックハイブリッド配向は得られ難くなる。一旦ネマチックハイブリッド配向以外、例えばホメオトロピック、ホモジニアス配向またはそれ以外の配向を形成させた後、場の力を取り除けば熱的に安定なネマチックハイブリッド配向を得ることができるが、プロセス上特にメリットはない。

【0221】こうして液晶状態において形成したネマチックハイブリッド配向を、次に当該液晶性高分子の液晶 転移点以下の温度に冷却することにより、該配向の均一 性を全く損なわずに固定化できる。

【0222】上記冷却温度は、液晶転移点以下の温度であれば特に制限はない。たとえば液晶転移点より10℃低い温度において冷却することにより、均一なネマチックハイブリッド配向を固定化することができる。冷却の手段は、特に制限はなく、熱処理工程における加熱雰囲気中から液晶転移点以下の雰囲気中、例えば室温中に出すだけで固定化される。また、生産の効率を高めるために、空冷、水冷などの強制冷却、除冷を行ってもよい。ただし正の一軸性の液晶性高分子によっては、冷却速度によって得られる平均チルト角が若干異なることがある。このような該液晶性高分子を使用し、厳密に平均チルト角を制御する必要が生じた際には、冷却操作も適宜冷却条件を考慮して行うことが好ましい。

【0223】次いで、ネマチックハイブリッド配向のフィルム膜厚方向における角度制御について説明する。液晶性高分子のダイレクターとフィルム平面との成す角度は、使用する液晶性高分子の種類、組成比などや、配向基板、熱処理条件などを適宜選択することにより所望の角度にそれぞれ制御することができる。また、ネマチックハイブリッド配向を固定化した後でも、例えばフィル 50

76

ム表面を均一に削る、溶剤に浸してフィルム表面を均一 に溶かす、などといった方法を用いることにより所望の 角度に制御することができる。なおこの際に用いられる 溶剤は、液晶性高分子の種類や、配向基板の種類によっ て適宜選択しなければならない。

【0224】以上の工程によって得られる補償フィルムは、ネマチックハイブリッド配向という配向形態を均一に配向・固定化したものであり、また、該配向を形成しているので、該フィルムの上下は等価ではなく、また面10 内方向にも異方性がある。

【0225】また該補償フィルムを上述にて説明したようにTN液晶セルと上側および/または下側偏光板の間に配置する際の使用形態として

●配向基板を該フィルムから剥離して、補償フィルム単体で用いる、

②配向基板上に形成したそのままの状態で用いる、

③配向基板とは異なる別の基板に補償フィルムを積層して用いる、

という形態が挙げられる。なお②、③の状態で用いる場合、配向基板がネマチックハイブリッド配向を得るために必要なものではあるが、TN-LCDとして好ましくない影響を与えうる該基板を用いた際には、その配向基板をネマチックハイブリッド配向固定化後に除去することができる。本発明に用いられる配向固定化後の補償フィルムは、配向基板を除去しても配向乱れなどが起こることはない。以上、本発明の液晶表示装置においては、いずれの形態を有する補償フィルムであってもよい。

【0226】また該補償フィルムは、表面保護、強度増加、環境信頼性向上などの目的のために透明プラスチックフィルムなどの保護層を設けることもできる。また保護層として光学性質上好ましい基板、例えばポリメタクリレート、ポリカーボネート、ポリビニルアルコール、ポリエーテルスルフォン、ポリスルフォン、ポリアリレート、ポリイミド、アモルファスポリオレフィン、トリアセチルセルロースなどのプラスチック基板を光学グレードの接着剤または粘着剤を介して貼り合わせて用いることもできる。

【0227】次に、本発明の補償フィルムを先に説明したTN液晶セルと組み合わせる場合の配置について具体的に説明する。本補償フィルムの配置位置は偏光板とTN液晶セルとの間であればよく、1枚または複数枚の補償フィルムを配置することができる。本発明では、1枚または2枚の補償フィルムを用いて視野角補償を行うことが実用上好ましい。3枚以上の補償フィルムを用いても、視野角補償は可能であるが、コストアップに繋がるためあまり好ましいとはいえない。具体的な配置位置を例示すると以下のようになる。ただし、これらはあくまで代表的な配置位置であり本発明はこれらに限定されるものではない。

0 【0228】先ず、本発明における補償フィルムのチル

ト方向とは、該フィルムの上下2面の内、該液晶性高分子のダイレクターとフィルム平面との成す角度がより小さな面における該液晶性高分子のダイレクターの投影方向と定義する。具体的には、例えば図1において該補償フィルムの上下2面をb面、c面と仮定する。この補償フィルムのb面側およびc面側における液晶性高分のダイレクターとフィルム平面との成す角度は、b面側のダイレクターとc面側のダイレクターとc面側のダイレクターとc面側のダイレクターとの成す角度が鋭角となる方向で、かつb面側のダイレクターとで面側のダイレクターとを面側のダイレクターのフィルム平面に対する投影成分とが平行となる方向を本発明では補償フィルムのチルト方向と定義する。

【0229】次いでTN液晶セルのプレチルト方向を以下のように定義する。通常TN液晶セル中のネマチック液晶は、図2の如くセル基板界面に対して平行ではなく、ある角度をもって傾いている(ネマチック液晶のツイスト角が0度の場合)。この状態において、該液晶のダイレクターと液晶セル基板平面との成す角度が鋭角である方向で、かつ該ダイレクターの投影成分が平行な方向を本発明ではプレチルト方向と定義する。したがってプレチルト方向は、図2に示すようにTN液晶セルにおける上下の液晶セル基板にそれぞれ一方向ずつ定義される。

【0230】先ず補償フィルム1枚を配置する場合について説明する。補償フィルムは偏光板とTN液晶セルの間に配置し、当該液晶セルの上面側でも良いし下面側でも良い。この配置の際、補償フィルムのチルト方向と、該補償フィルムが最も近接した液晶セル基板とは反対側のセル基板におけるプレチルト方向との成す角度を通常165~195度、好ましくは170~190度、特に好ましくは175~185度の範囲で配置している場合には、下側の該液晶セルあで配置している場合には、下側の該液晶セル基板におけるプレチルト方向との成す角度、また補償フィルムをTN液晶セルの下面に配置している場合には、上側液晶セル基板におけるプレチルト方向との成す角度を上記の角度範囲を満たさない場合には、十分な視野角補償効果が得られない。

【0231】次に、本補償フィルム2枚を配置する場合について説明する。2枚補償フィルムを配置する場合、2枚を同じ側、例えばTN液晶セルと上側偏光板との間または該液晶セルと下側偏光板との間に2枚配置しても良い。また上側および下側偏光板とTN液晶セルとの間にそれぞれ1枚配置しても良い。なお2枚の補償フィルムは、同一の光学パラメーターを有するものを用いても良いし、また光学パラメーターが異なる該フィルムを用いても良い。

【0232】上側および下側偏光板とTN液晶セルとの 50

78

間にそれぞれ1枚ずつ配置する場合について説明する。 該配置においては、それぞれの補償フィルムを上述の1 枚を配置する場合と同様な配置にする。すなわち、それ ぞれの補償フィルムのチルト方向と補償フィルムが近接 したTN液晶セルの基板とは反対のセル基板におけるプ レチルト方向との成す角度を通常165~195度、好 ましくは170~190度、特に好ましくは175~1 85度の範囲に配置する。

【0233】次いでTN液晶セルと上側または下側偏光 10 板との間のどちらか一方に2枚の補償フィルムを配置す る場合について説明する。なおTN液晶セルに最も近接 した位置に配置する補償フィルムをフィルム1、該フィ ルム1と上側または下側偏光板との間に配置される補償 フィルムをフィルム2と仮定する。 該配置においてTN 液晶セルに最も近接したフィルム1については、上述の 1枚の補償フィルムを配置する条件と同様に配置する。 すなわちフィルム1のチルト方向と、フィルム1が最も 近接したTN液晶セルの基板とは反対側のセル基板にお けるプレチルト方向との成す角度を通常165~195 度、好ましくは170~190度、特に好ましくは17 5~185度の範囲で配置する。次いでフィルム1と上 側または下側偏光板との間に配置されるフィルム2の配 置条件について説明する。フィルム2は、フィルム1が 最も近接したTN液晶セルのセル基板のプレチルト方 向、すなわちフィルム1の配置条件の際に基準とした該 セル基板とは逆のセル基板におけるプレチルト方向との 成す角度を165~195度、好ましくは170~19 0度、特に好ましくは175~185度の範囲に配置す る。

30 【0234】次いで偏光板の配置について説明する。通常、TN-LCDでは上下偏光板の透過軸が互いに直交または平行に配置する場合がある。また上下偏光板の透過軸が互いに直交するように配置する場合は、偏光板の透過軸と偏光板に近い側のTN液晶セル基板に施されたラビング方向とを直交、平行または45度の角度をなすように配置する場合がある。本発明の液晶表示装置においては、補償フィルム上に偏光板を装着する場合には、該配置は特に限定されず上記のうちいずれの配置であっても良い。なかでも本発明の液晶表示装置では、上下偏光板の透過軸が互いに直交し、かつ偏光板の透過軸と偏光板に近い側のTN液晶セル基板に施されたラビング方向とを直交または平行に配置することが望ましい。

【0235】以上、本発明は特定の光学パラメーターを有するTN液晶セルにネマチックハイブリッド配向を固定化した補償フィルムを配置することにより、TFT素子またはMIM素子を用いたツィステッドネマチック液晶表示装置として従来にない高コントラスト化、広視野角化が成された当該液晶表示装置を得ることができる。

[0236]

【実施例】以下に実施例を述べるが、本発明はこれらに

制限されるものではない。なお実施例で用いた各分析法 は以下の通りである。

## (1) 液晶性高分子の組成の決定

ポリマーを重水素化クロロホルムまたは重水素化トリフルオロ酢酸に溶解し、400MHzの1H-NMR(日本電子製JNM-GX400)で測定し決定した。

#### (2) 対数粘度の測定

ウベローデ型粘度計を用い、フェノール/テトラクロロエタン (60/40重量比) 混合溶媒中、30℃で測定した。

#### (3) 液晶相系列の決定

DSC (Perkin Elmer DSC-7) 測定 および光学顕微鏡 (オリンパス光学 (株) 製BH2偏光 顕微鏡) 観察により決定した。

#### (4) 屈折率の測定

アッベ屈折計 (アタゴ (株) 製Type-4) により屈 折率を測定した。

#### (5) 偏光解析

(株) 溝尻光学工業製エリプソメーターDVA-36V WLDを用いて行った。

## (6) 膜厚測定

(株) 小坂研究所製 高精度薄膜段差測定器 ET-1 0を用いた。また、干渉波測定(日本分光(株)製 紫外・可視・近赤外分光光度計V-570)と屈折率のデータから膜厚を求める方法も併用した。

#### 【0237】参考例

(液晶性ポリエステルの合成) 6-ヒドロキシー2-ナフトエ酸 100mmol、テレフタル酸 100mmol、カロロヒドロキノン 50mmol、tertーブチルカテコール 50mmol、および無水酢酸 600mmolを用いて窒素雰囲気下で、140℃で2時間アセチル化反応を行った。引き続き270℃で2時間、280℃で2時間、300℃で2時間重合を行っ \*

\*た。次に得られた反応生成物をテトラクロロエタンに溶解したのち、メタノールで再沈澱を行って精製し、液晶性ポリエステル(式 (1)) 40.0gを得た。この液晶性ポリエステルの対数粘度は0.35、液晶相として

ネマチック相をもち、等方相一液晶相転移温度は300 ℃以上、ガラス転移点は135℃であった。

【0238】 (液晶性ポリエステルの配向性試験) この液晶性ポリエステルを用い10wt%のフェノール/テトラクロロエタン混合溶媒(6/4重量比)溶液を調製10 した。この溶液を、ソーダガラス板上に、スクリーン印刷法により塗布し、乾燥し、230℃で30分熱処理したのち、室温下で冷却・固定化した。膜厚20μmの均一に配向したフィルム1を得た。コノスコープ観察したところ該液晶性ポリエステルが光学的に正の一軸性に示すことが判明した。また当該ポリエステルがホメオトロピック配向性を有することが判明した。

【0239】〈配向構造の確認操作①〉式(1)の液晶性ポリエステルの8wt%テトラクロロエタン溶液を調製し、ラビングポリイミド膜を有するガラス上にスピンコート法により塗布し、乾燥し、250℃で30分間熱処理したのち、空冷し固定化した結果、フィルム2を得た。得られた基板上のフィルム2は、透明で配向欠陥はなく均一で膜厚は2.0μmであった。

【0240】図3、図4に示した光学測定系を用いて、フィルム2を配向基板のラビング方向に傾けていき、リターデーション値を測定した。その結果、図5のような左右非対称でかつリターデーション値が0になる角度がない結果が得られた。この結果から、液晶性ポリエステルのダイレクターが基板に対して傾いており均一チルト30配向(ダイレクターと基板表面のなす角が膜厚方向で一定な配向状態)ではないことが分かった。

[0241]

【化83】

$$\begin{pmatrix}
c_{8} H_{18} & \bigcirc & c_{0} \\
0 & \bigcirc & 0
\end{pmatrix}_{10} & \begin{pmatrix}
c_{0} & \bigcirc & c_{0} \\
0 & \bigcirc & 0
\end{pmatrix}_{85}$$

$$\begin{pmatrix}
c_{0} & \bigcirc & 0 \\
0 & \bigcirc & 0
\end{pmatrix}_{50} & \begin{pmatrix}
c_{0} & \bigcirc & 0 \\
0 & \bigcirc & 0
\end{pmatrix}_{85}$$

学系を用いて θ = 0 度の場合のリターデーション値(正面リターデーション値)を測定し、膜厚とリターデーション値との関係を得た(図 6 )。図 6 から分かるように膜厚とリターデーション値は直線関係にはなく、このことからも均一チルト配向ではないことが分かった。図中の点線は均一チルト配向したフィルムにおいて観測される直鏡である

【0243】 (配向構造の確認操作③) 次に、式(1) の液晶性ポリエステルをラビングポリイミド膜を有する 髙屈折率ガラス基板 (屈折率は1.84) 上に、上記と 同様な方法を用いて配向・固定化し、フィルム3を作製 した。得られたフィルム3を用いて屈折率測定を行っ た。屈折計のプリズム面にガラス基板が接するようにフ ィルム3を配置した場合、フィルム面内の屈折率には異 方性が有り、ラビング方向に垂直な面内の屈折率は1. 56、平行な面内の屈折率は1.73であり、膜厚方向 の屈折率はフィルム3の方向によらず1.56で一定で あった。このことから、ガラス基板側では液晶性ポリエ ステルを構成する棒状の液晶分子は、基板に対して平行 に平面配向していることが判明した。次に屈折率計のプ リズム面にフィルム3の空気界面側が接するように配置 した場合、面内の屈折率には異方性がなく屈折率は1. 56で一定で、膜厚方向の屈折率はフィルム3の方向に よらず1.73で一定であった。このことから、空気界 面側では液晶性ポリエステルを構成する棒状の液晶分子 が基板平面に対して垂直に配向していることが判明し

【0244】以上の①から③の操作より、式(1)の液 晶性ポリエステルから形成されたフィルムがネマチック ハイブリッド配向を形成し、ラビングによる基板界面の 規制力および空気界面の規制力により、図7に示したよ うに配向しているものと推察した。

た。

【0245】〈チルト方向の解析および配向基板界面に おけるダイレクターと基板平面との成す角度の推定〉ラ ビングポリイミド膜を有する高屈折ガラス基板上に形成 されたフィルム3の上に、もう一枚ラビングポリイミド 膜を有するガラス基板をかぶせ密着させた。すなわちフ ィルム3を2枚のラビングポリイミド膜で挟んだ構成に した。なお、上下のラビング膜のラビング方向が互い1 80度になるように配置した。この状態で230℃で3 0分間熱処理した。こうした得られた試料フィルムにつ いて屈折率測定および偏光解析を行った。屈折率測定の 結果、該試料フィルムの上下に関して同じ値が得られ、 フィルム面内の屈折率はラビング方向に垂直な面内では 1. 56、平行な面内では1. 73、該フィルムの膜厚 方向では1.56であった。このことから基板の界面付 近では試料フィルムの上下ともにダイレクターが基板平 40 面に対して略平行であることが分かった。さらに偏光解 析の結果、屈折率構造はほぼ正の一軸性であり、クリス タルローテーション法に基づき詳細な解析を行った結 果、基板界面付近では、わずかにダイレクターは傾いて いた。また基板平面とダイレクターとの成す角度は約3 度であった。さらにダイレクターの傾く向きは、ラビン グ方向と一致していた(フィルムのチルト方向とラビン グ方向とは一致する)。

【0246】以上のことより、基板界面におけるダイレ クターは、液晶性ポリエステルと配向基板界面の相互作 50 ポリエーテルエーテルケトンフィルム上にダイコート法

用によってほぼ決まると考えると、前述の一枚の配向基 板上に形成されたフィルム3の基板界面におけるダイレ クターとフィルム平面との成す角度は3度であると推定 される。

## 【0247】実施例1

参考例1で使用した液晶性ポリエステル(式(1))の 5wt%のテトラクロロエタン溶液を調製した。該溶液 をラビングポリイミド膜を有するガラス基板にスピンコ ート法により塗布し、溶媒を除去した。その後250℃ で30分間熱処理した。その後、冷却し当該ポリエステ ルの配向を固定化した。こうして得られたガラス基板上 のフィルム4は、ネマチックハイブリッド配向構造を有 しており、透明で配向欠陥はなく、均一な膜厚(0.8) 5 μm) を有していた。また平均チルト角は、44度で あり、チルト方向はラビング方向と一致していた。

【0248】このラビングポリイミド膜を有するガラス 基板上に形成したフィルム4を2枚用い、図8の軸配置 となるようにTNセルの上下に配置した。なお当該セル の上下のフィルム1は、共に該フィルムのガラス基板側 20 をセル基板に近接するように配置した。使用したTNセ ルは、液晶材料としてZLI-4792 (Δn=0.0 94) を用い、セルパラメータはセルギャップ4.2μ m、Δnd395nm、ねじれ角90度(左ねじれ)、 プレチルト角3度であった。またプレチルト方向は、液 晶セル基板のラビング方向に一致していた。当該TNセ ルに対して、300Hzの矩形波で電圧を印加した。白 表示0V、黒表示6Vの透過率の比(白表示)/(黒表 示)をコントラスト比として、全方位からのコントラス ト比測定を浜松ホトニクス(株)製FFP光学系DVS 30 -3000を用いて行い、等コントラスト曲線を描い た。その結果を図9に示した。

#### 【0249】実施例2

式(2)、式(3)の液晶性ポリエステルを合成した。 式(2)の液晶性ポリエステルの対数粘度は0.10、 液晶相としてネマチック相を有し、等方相一液晶相転移 温度は180℃であった。実施例1と同様の配向性試験 を行った結果、式 (2) の液晶性ポリエステルが、ホメ オトロピック配向性を示し、光学的に正の一軸性を示す ことが判明した。

【0250】式(3)の液晶性ポリエステルの対数粘度 は0.18、液晶相としてネマチック相を有し、等方相 -液晶相転移温度は300℃以上であった。実施例1と 同様の配向性試験を行った結果、式(3)の液晶性ポリ エステルが、ホモジニアス配向性を示すことが判明し

【0251】式(2)、(3)の液晶性ポリエステルを 50:50 (重量比) で含有する8wt%のN-メチル -2-ピロリドン溶液を調製した。

【0252】当該溶液をラビング処理した幅40cmの

により長さ10mにわたって塗布し、120℃の熱風で 乾燥した後、220℃で10分間熱処理を行った。その 後、冷却し、当該ポリエステル組成物(式(9)、(1 0)のポリエステルを50:50(重量比)で含む組成 物)の配向を固定化した。

【0253】得られたフィルム5の表面に粘着剤を介してトリアセチルセルロースを貼り合わせ、次いで配向基板として用いたポリエーテルエーテルケトンフィルムを剥離、除去し、トリアセチルセルロースフィルム上にフィルム5を転写した。フィルム5の膜厚は0.60μ \*10

\*m、膜厚方向の平均チルト角は35度であった。このトリアセチルセルロースフィルムに転写したフィルム5を2枚用い、図8に示した配置になるようにTNセルの上下に当該フィルムを1枚ずつ配置した。用いたTNセルは、実施例1で用いた当該セルと同様のものを使用した。実施例1と同様の方法にて全方位でのコントラスト

84

比を測定した結果を図10に示した。

[0254] [化84]

$$\begin{pmatrix}
H & (CF_2)_8 & CH_2 & O & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc & \bigcirc \\
C & \bigcirc & C & \bigcirc &$$

$$(\circ (\circ) \circ)_2 (\circ)_3$$

式 (3)

【0255】比較例1フィルム4を使用しない以外はすべて実施例1と同様にして等コントラスト曲線を描いた。その結果を図11に示す。

#### 【図面の簡単な説明】

【図1】本発明におけるチルト方向の概念図。

【図2】本発明におけるプレチルト方向の概念図。

【図3】補償フィルムのチルト角測定に用いた光学測定系の配置図。

【図4】補償フィルムのチルト角測定に用いた光学測定 系における試料および偏光板の軸方位との関係。 【図5】参考例における見かけのリターデーション値と 40 試料の傾き角との関係。

【図6】参考例における補償フィルムの浸漬後の膜厚と 正面での見かけのリターデーション値との関係。

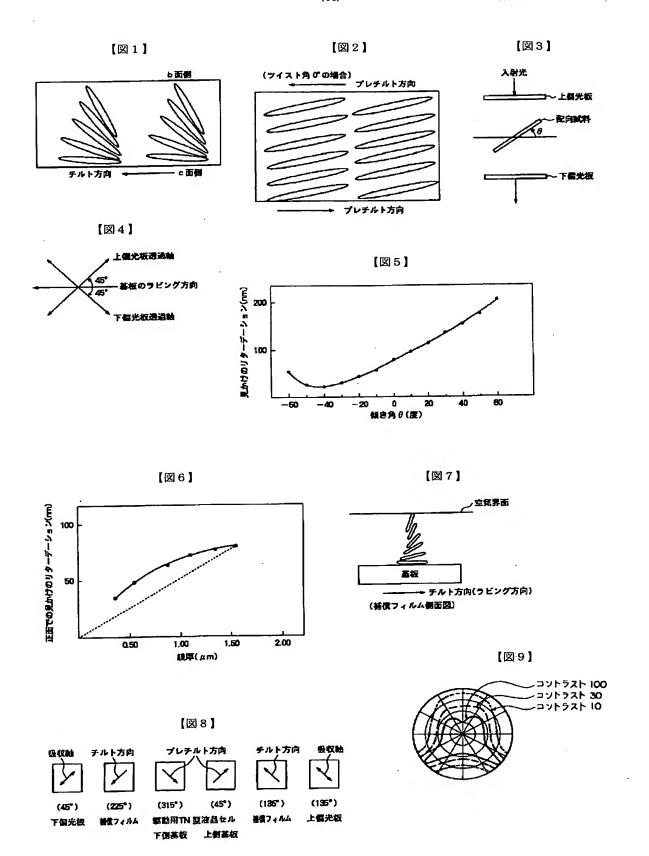
【図7】補償フィルムの配向構造の概念図。

【図8】実施例1および2における、各光学素子の軸配 置。

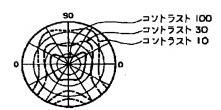
【図9】実施例1の等コントラスト曲線。

【図10】実施例2の等コントラスト曲線。

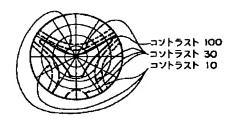
【図11】比較例1の等コントラスト曲線。



【図10】



【図11】



## \* NOTICES \*

Japan Patent Office is not responsible for any damages caused by the use of this translation.

- 1. This document has been translated by computer. So the translation may not reflect the original precisely.
- 2.\*\*\*\* shows the word which can not be translated.
- 3.In the drawings, any words are not translated.

## **DETAILED DESCRIPTION**

# [Detailed Description of the Invention]

[0001]

[The technical field to which invention belongs] this invention relates to the Twisted Nematic type liquid crystal display with which display contrast, the gradation property, and the angle-of-visibility property of a foreground color were improved.

[0002]

[Description of the Prior Art] the feature of original of LCD called a thin shape, lightweight, and a low power in the Twisted Nematic type liquid crystal display (it is called TN-LCD for short below) of an active drive using the TFT element or the MIM element -- in addition, since it has the quality of image which is equal to CRT when it sees from a transverse plane, it has spread widely as display, such as a notebook computer, portable television, and a portable information terminal However, in the conventional TN-LCD, when it sees from across for the refractive-index anisotropy which a liquid crystal molecule has, or a foreground color changes, the problem of the angle of visibility that display contrast falls is not avoided in essence, but the improvement is desired strongly, and various attempts for

improvement are made.

[0003] How (the halftone gray-scale method) to divide one pixel and to change the seal-of-approval voltage to each pixel by the fixed ratio, How (domain split plot experiment) to divide one pixel and to change the direction of a standup of the liquid crystal molecule in each pixel, The method (the installation-performance-specification method) of applying horizontal electric field to liquid crystal, the method (VA liquid crystal method) of driving the liquid crystal which carried out perpendicular orientation, or the method (the OCB method) of combining a bend orientation cell and an optical compensating plate is proposed, and a prototype is developed and built.

[0004] however, the orientation film of a certain thing, an electrode, liquid crystal orientation, etc. had to be changed, manufacturing-technology establishment for that and establishment of a manufacturing facility were needed, and the effect that these methods are fixed has caused the difficulty and cost quantity of manufacture as a result

[0005] On the other hand, no structure of TN-LCD is changed but there is a method to which an angle of visibility is made to expand by building an optical compensation film into the conventional TN-LCD. Since this method has the advantage which improvement and extension of a TN-LCD manufacturing facility are excellent in unnecessarily and in

cost, and can be used simple, it attracts attention, and it has many proposals.

[0006] The cause which an angle-of-visibility problem generates in TN-LCD in normally white (NW) mode is in the orientation state of the liquid crystal in the cell at the time of the black display which carried out the seal of approval of the voltage. In this case, perpendicular orientation of the liquid crystal is carried out mostly, and it serves as optically uniaxial [positive] optically. Therefore, in order to compensate optically uniaxial [at the time of the black display of a liquid crystal cell / positive] as an optical compensation film for extending an angle of visibility, the proposal using the film in which optically uniaxial [negative] is shown optically is made. Moreover, when the liquid crystal in a cell compensates using the negative optically uniaxial film with which the optical axis inclined paying attention to carrying out a cell interface, parallel, or leaning orientation near an orientation film interface at the time of a black display, the method of heightening the angle-of-visibility expansion effect further is also proposed.

[0007] For example, LCD using the optical compensation film and it using the cholesteric film with which the screw axis inclined is proposed by JP,4-349424,A and the No. 250166 [ six to ] official report. However, the method for it being difficult to manufacture the cholesteric film with which the screw axis inclined, and leaning a screw axis during these patents also in fact is not indicated at all. Moreover, LCD using the negative 1 shaft compensator with which the optical axis inclined is proposed by JP,5-249547,A and the No. 331979 [ six to ] official report, and the multilayered-film compensator is used as a concrete embodiment. LCD using the optical compensation film and it to which the optical axis furthermore inclined in JP,7-146409,A, the No. 5837 [ eight to ] official report, etc. and to which

## \* NOTICES \*

Japan Patent Office is not responsible for any damages caused by th use of this translation.

- 1. This document has been translated by computer. So the translation may not reflect the original precisely.
- 2. \*\*\*\* shows the word which can not be translated.
- 3.In the drawings, any words are not translated.

## **CLAIMS**

[Claim(s)]

[Claim 1] The compensation film of at least one sheet which fixed the nematic hybrid orientation which it was substantially formed and the mesomorphism macromolecule concerned formed in the liquid crystal state from the mesomorphism macromolecule which shows optically uniaxial [positive] optically, It consists of two polarizing plates arranged at the upper and lower sides of the TSUISUTEDDO nematic type liquid crystal cell for a drive which consists of nematic liquid crystals pinched between the transparent substrate of the couple equipped with the electrode, and the substrate concerned, and the liquid crystal cell concerned at least. And the TSUISUTEDDO nematic type liquid crystal display characterized by a product (deltand) with the thickness (d) of the liquid crystal layer in the refractive-index anisotropy (deltan) and the liquid crystal cell concerned of the nematic liquid crystal which constitutes the aforementioned liquid crystal cell being 200nm - 500nm or less.

[Translation done.]

inclination orientation of the disco tic liquid crystal was carried out as a negative optically uniaxial compensation film is proposed. However, disco tic liquid crystal has the complicated chemical structure, and its composition is complicated. Moreover, since it is low-molecular liquid crystal, when film-izing, complicated processes, such as optical bridge formation, are needed and difficulty serves as cost quantity as a result with industrial manufacture. [0008] The oriented film using the mesomorphism macromolecule which has optically uniaxial [positive] as other gestalten of a compensation film is also proposed. For example, it is twisted in JP,7-140326,A, and the compensating plate for LCD which consists of a mesomorphism high polymer film which carried out tilt orientation is proposed, and it is used for angle-of-visibility expansion of LCD. However, it is not industrially easy for it to be twisted in addition to tilt orientation, and to introduce orientation simultaneously, moreover, an optical axis intersects JP,7-198942,A and a No. 181324 [seven to] official report with a plate surface in a nematic mesomorphism macromolecule as similar technology -- LCD using the viewing-angle compensating plate and it which consist of a film which carried out orientation like is proposed However, since the compensating plate which made the optical axis incline simply also in this case is used, it cannot be said that the angle-of-visibility expansion effect is enough.

[Problem(s) to be Solved by the Invention] this invention offers the Twisted Nematic type liquid crystal display with which the high contrast which is not in the former, and wide-field-of-view cornification were attained by solving these above-mentioned technical problem and combining the specific Twisted Nematic type liquid crystal cell for a drive, and a nematic hybrid orientation compensation film.

[0010]

[Means for Solving the Problem] Namely, this invention is substantially formed from the mesomorphism macromolecule which shows optically uniaxial [positive] optically. The compensation film of at least one sheet which fixed the nematic hybrid orientation which the mesomorphism macromolecule concerned formed in the liquid crystal state, It consists of two polarizing plates arranged at the upper and lower sides of the TSUISUTEDDO nematic type liquid crystal cell for a drive which consists of nematic liquid crystals pinched between the transparent substrate of the couple equipped with the electrode, and the substrate concerned, and the liquid crystal cell concerned at least. And it is the TSUISUTEDDO nematic type liquid crystal display characterized by a product (deltand) with the thickness (d) of the liquid crystal layer in the refractive-index anisotropy (deltan) and the liquid crystal cell concerned of the nematic liquid crystal which constitutes the aforementioned liquid crystal cell being 200nm - 500nm or less.

[Embodiments of the Invention] Hereafter, it explains in more detail about this invention. If the TSUISUTEDDO nematic type liquid crystal cell for a drive (it abbreviates to TN liquid crystal cell hereafter) used for this invention is classified according to a drive method, it is subdivisible like the active matrix using a TFT (Thin Film Trasistor) electrode and an MIM (Metal Insulator Metal and TFD; Thin Film Diode) electrode using a passive matrix and an active element as an electrode. In this invention, a remarkable effect can be demonstrated to TN liquid crystal cell of which drive method.

[0012] deltand value shown by the product of the refractive-index anisotropy (deltan) of the liquid crystal cell concerned and the thickness (d) of the liquid crystal layer of the liquid crystal cell concerned is usually desirable 200nm - 500nm or less, and the range of 250nm - 470nm or less of 300nm - 450nm or less of TN liquid crystal cells used for this invention is 300nm - 400nm most preferably especially preferably. When larger than 500nm, there is a possibility that the angle-of-visibility improvement effect at the time of combining with the compensation film explaining the back may become scarce, and a speed of response may become slow. Moreover, when smaller [ than 200nm ] and it combines with the compensation film concerned, the improvement effect of an angle of visibility has a possibility of producing the brightness of the transverse plane of a certain thing, and the fall of contrast.

[0013] Moreover, in order to reduce the orientation defect of the liquid crystal molecule of a nematic liquid crystal, as for TN liquid crystal cell, it is desirable to give a pre tilt angle beforehand to the liquid crystal molecule concerned. A pre tilt angle is usually 5 degrees or less.

[0014] Moreover, generally the major axis of the nematic liquid crystal in the liquid crystal cell concerned has twisted about 90 degrees of TN liquid crystal cells between vertical substrates. In the state where the seal of approval of the voltage is not carried out, 90 degrees of linearly polarized lights which carried out incidence can be twisted to a liquid crystal cell with the optical activity, and they carry out outgoing radiation to it. If the seal of approval of the voltage is carried out to a liquid crystal cell, orientation of the major axis of a liquid crystal molecule will be carried out in the direction of electric field, and optical activity will disappear. therefore, in order to fully acquire the effect of this rotatory polarization, it is usually preferably desirable [ the twist angle which is TN liquid crystal cell used for this invention ] that it is 85 degrees - 95 degrees 70 degrees - 110 degrees In addition, either the left or the right is OK as the direction of torsion of the liquid crystal molecule in the liquid crystal cell concerned.

[0015] Subsequently, the compensation film used for this invention is explained. the mesomorphism macromolecule the film concerned indicates optically uniaxial [positive] to be optically -- concrete -- \*\* -- the mesomorphism high molecular compound in which optically uniaxial [positive] is shown optically, or \*\* -- the mesomorphism macromolecule constituent containing at least one sort of these mesomorphism high molecular compounds in which optically uniaxial [positive] is shown optically -- since -- it changes, and this mesomorphism high molecular compound or this mesomorphism macromolecule constituent fixes the nematic hybrid orientation formed in the liquid crystal state, and is formed

[0016] The compensation film concerned has turned to the angle from which the director of a mesomorphism macromolecule differs in all the places of the direction of thickness of a film in hard [ slight / which is the film which fixed nematic hybrid orientation ]. Therefore, when the compensation film concerned is seen as the structure called a

film, an optical axis does not exist any longer.

[0017] The compensation film which fixed such nematic hybrid orientation is not optically equivalent on the upper surface and the inferior surface of tongue of this film. Therefore, when arranging to TN liquid crystal cell explained in the above, the angle-of-visibility expansion effects differ somewhat by which field is arranged to this liquid crystal cell side. in this invention, whichever it arranges a field, sufficient angle-of-visibility expansion effect can be acquired -- it is desirable to arrange the field of the one where the angle of the director of a mesomorphism macromolecule and a film flat surface to accomplish is small among the 2nd page of the upper and lower sides of a compensation film especially so that a liquid crystal cell may be approached most The various parameters of the compensation film used for this invention here are explained.

[0018] The range of 0.2-10 micrometers of thickness of a compensation film is 0.1-20 micrometers usually 0.3-5 micrometers especially preferably preferably first. When thickness is less than 0.1 micrometers, there is a possibility that sufficient compensation effect may not be obtained. Moreover, when thickness exceeds 20 micrometers, there is a

possibility that the display of a display may color superfluously.

[0019] Subsequently, the retardation value of the appearance within the field at the time of seeing from [ of a compensation film ] a normal is explained. With the film which carried out nematic hybrid orientation, the refractive index (it calls Following ne) of a direction parallel to a director differs from the refractive index (it calls Following no) of a perpendicular direction. When the value which lengthened no from ne is seen and it considers as the upper rate of a birefringence, the retardation value on appearance is absolutely given by the product with thickness with the rate of a birefringence on appearance. The retardation value on this appearance can be easily calculated by polarization optical measurements, such as an ellipsometry, the retardation value on the appearance of this compensation film -- the 550nm homogeneous light -- receiving -- usually -- 10-300nm 5-500nm is the range of 15-150nm especially preferably preferably When an apparent retardation value is less than 5nm, there is a possibility that sufficient angle-of-visibility expansion effect may not be acquired. Moreover, when larger [ than 500nm ] and it sees from across, there is a possibility that coloring unnecessary for a display may arise.

[0020] Subsequently, the angle of the director in the vertical interface of a compensation film is explained. The angle of this director is usually 0 times [30 or less] or more preferably 0 times [50 or less] or more as an absolute value in the opposite side of nothing and the field concerned 60 degrees [90 or less] or more in either the upper surface of a film, or near the inferior-surface-of-tongue interface about 80-degree or more the angle of 90 or less degrees as an

absolute value.

[0021] Subsequently, the average tilt angle of a compensation film is explained. In this invention, the average of the angle of the director of a mesomorphism macromolecule and substrate flat surface in the direction of thickness to accomplish is defined as an average tilt angle. An average tilt angle can apply and search for the crystal rotation method. The range of the average tilt angle of the compensation film used for this invention is usually 20 - 50 degrees preferably 10 to 60 degrees. When an average tilt angle separates from the above-mentioned range, there is a possibility that sufficient angle-of-visibility expansion effect may not be acquired.

[0022] An above-mentioned mesomorphism macromolecule is formed substantially, and the compensation film used for this invention will not be limited, especially if it has the nematic hybrid orientation of this mesomorphism

macromolecule and has the above-mentioned parameter.

[0023] It explains in more detail about the compensation film used for the liquid crystal display of this invention. The mesomorphism macromolecules which form this compensation film are specifically a homeotropic orientation nature mesomorphism macromolecule constituent which more specifically contains a homeotropic orientation nature mesomorphism high molecular compound or the mesomorphism high molecular compound of at least one sort of homeotropic orientation nature.

[0024] A homeotropic orientation means the state where the director of liquid crystal carried out orientation to the abbreviation perpendicular to the substrate flat surface here. This homeotropic orientation nature mesomorphism

macromolecule is an indispensable component for realizing nematic hybrid orientation which the compensation film used for this invention forms.

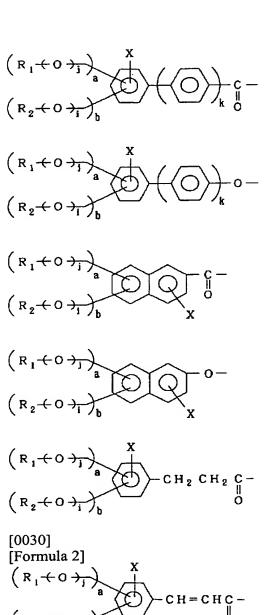
[0025] The judgment of whether a mesomorphism macromolecule is homeotropic orientation nature forms a mesomorphism macromolecule layer on a substrate, and is performed by judging the orientation state. Although there is especially no limitation as a substrate which can be used for this judgment, for example on a glass substrate and a twist concrete target Optical glass, such as a soda glass, potash glass, boro-silicated glass, crown glass, and flint glass, etc., The plastic film or the sheet which has thermal resistance in the liquid crystal temperature of a mesomorphism macromolecule, More specifically A polyethylene terephthalate, polyethylenenaphthalate, A polyphenylene oxide, a polyimide, a polyamidoimide, polyether imide, a polyamide, a polyether ketone, a polyether ether ketone, poly ketone sulfide, a polyether sulfone, etc. can be used as a substrate. In addition, although the substrate illustrated above is used after it makes a front face pure with an acid, alcohols, a detergent, etc., surface treatment, such as siliconizing, is used, without carrying out.

[0026] the temperature with which the homeotropic orientation nature mesomorphism macromolecule used for this invention forms the film of a mesomorphism macromolecule on the substrate illustrated above, and this mesomorphism macromolecule indicates a liquid crystal state to be -- setting -- this substrate -- inner -- what forms a homeotropic orientation is defined as a homeotropic orientation nature mesomorphism macromolecule on any one sort of substrates However, there are some which carry out a homeotropic orientation specifically at the temperature near the liquid crystal-isotropic phase transition point with the kind of mesomorphism macromolecule, composition, etc. Therefore, it is usually more desirable than the liquid crystal-isotropic phase transition point to carry out at the temperature of 20

degrees C or less preferably 15 degrees C or less.

[0027] As this homeotropic orientation nature mesomorphism macromolecule for example, the inside of the structural unit which constitutes the principal chain of a \*\* mesomorphism macromolecule -- \*\* -- the aromatic machine which has a high substituent -- The mesomorphism macromolecule which has the aromatic machine which has the aromatic machine which has a long-chain alkyl group, and a fluorine atom, \*\* In the end or both ends of a mesomorphism macromolecule chain, it has the long-chain alkyl group of carbon numbers 3-20, or the long-chain fluoro alkyl group of carbon numbers 2-20. The mesomorphism macromolecule which has the structural unit of one functionality guided from the compound which has one functionality parts, such as monoalcohol and a monocarboxylic acid, is mentioned. [0028] The thing of the structure which the monomer with one functional group equivalent to the functional group which the 2 functionality monomer used in case the condensation polymer whose structural unit of one functionality used for the mesomorphism macromolecule of the above-mentioned \*\* is a mesomorphism macromolecule is formed has was made to live together at the time of manufacture of this polymer (the inside of polymerization reaction or after polymerization reaction), and was incorporated into this polymer molecule is said, and it is usually included in the piece end or both ends of this polymer molecule. Therefore, the number of the structural units of this one functionality that exists in this polymer molecule is usually 1-2 per molecule. It is as follows when the structural unit of this one functionality is expressed with a general formula.

[0029] [Formula 1]



[Formula 2]
$$\begin{pmatrix}
R_1 + O + j \\
R_2 + O + j
\end{pmatrix}$$

$$\begin{pmatrix}
R_2 + O + j \\
0
\end{pmatrix}$$

$$\begin{pmatrix}
X \\
O
\end{pmatrix}$$

$$\begin{pmatrix}
R_1 + O \rightarrow_j \\
R_2 + O \rightarrow_i
\end{pmatrix}_b$$

[0031] the above-mentioned general formula -- setting -- R1 And R2 the same -- or you may differ R1 and R2 The long-chain alkyl group of carbon numbers 3-20 or the long-chain fluoro alkyl group of carbon numbers 2-20 is

```
expressed. Specifically, it is [0032]. [Formula 3] CH_3 CH_2 CH_2 - ... CH_3 CH (CH_3)CH_2 - ... CH_3 CH_2 CH_2 - ... CH_3 CH_3 CH_4 CH_2)_3 - ... C_5 H_{11} - ... C_8 H_{19} - ... C_6 H_{13} - ... C_8 H_{17} - ... C_7 H_{15} - ... C_{10} H_{21} - ... C_{12} H_{25} - ... C_{14} H_{29} - ... C_{16} H_{37} - ... C_{16} H_{38} - ... C_{20} H_{41} - ... CF_3 CH_2 - ... CF_3 CF_2 - ... (CF_3)_2 CF - ... (CF_8)_2 CF_2 - ... (CF_8)_2 CF_3 CH_2 - ... C_8 F_{17} - ... CF_3 (CF_2)_3 CH_2 CH_2 - ... (CF_3)_2 CF_3 (CF_2)_8 - ... (CF_3)_2 CF_3 CH_2 CH_2 - ... (CF_3)_3 CH_2 CH_2 - ... (CF_3)_4 CH_2 - ... CF_3 (CF_2)_8 CH_2 CH_2 - ... CF_3 (CF_2)_3 (CH_2)_6 - ... CF_3 (CF_2)_3 (CH_2)_6 - ... CF_3 CF_2 CH_2 - ... CF_3 (CF_2)_5 CH_2 CH_2 - ... H_3 (CF_2)_6 CH_2 - ... CF_3 (CF_2)_5 CH_2 CH_2 - ... H_3 (CF_2)_6 CH_2 - ... CF_3 (CF_2)_5 CH_2 CH_2 - ... H_3 (CF_2)_6 CH_2 - ... CF_3 (CF_2)_5 CH_2 CH_2 - ... H_3 (CF_2)_6 CH_2 - .
```

[0033] \*\*\*\* can be illustrated as a desirable thing. Moreover, X is halogens, such as hydrogen, a fluorine, and chlorine, etc. Moreover, i is 0 or 1. Moreover, j is 0 or 1. Moreover, k is 0 or 1. Furthermore, 0 or 1b of a is 0 or 1. However, it is a+b!=0. It is [0034] as a structural unit of one functionality formed from above-mentioned monoalcohol, monocarboxylic acids, and these functional derivatives.

[Formula 4]

[0035] [Formula 5]

[0036] [Formula 6]

[0037] \*\*\*\* can be illustrated as a desirable unit. One sort chosen from the structural unit of one functionality illustrated above or two sorts constitute the piece end or both ends of a macromolecule chain. In addition, in case it has this structural unit in both ends, the unit of both ends does not need to be the same.

[0038] As a concrete mesomorphism macromolecule, principal chain type mesomorphism macromolecules, such as polyester which fulfills the conditions of \*\* and/or \*\*, a polyimide, a polyamide, a polycarbonate, and a polyester imide, are mentioned. A composite ease, the ease of film-izing, the stability of the physical properties of the obtained film, etc. to mesomorphism polyester is desirable especially also in these. Generally the principal chain of mesomorphism polyester is formed from polyfunctional structural units other than 2 functionality structural units, such as a dicarboxylic-acid unit, a diol unit, and a hydroxy-acid unit, or this unit. As mesomorphism polyester which forms the compensation film used for this invention, what has an orthochromatic substitution aromatic unit in a principal chain is more desirable. What has a substituent can be mentioned to catechol unit [ as specifically shown below ], salicylic-acid unit, phthalic-acid unit, 2, 3-naphthalene diol unit, 2, and 3-naphthalene dicarboxylic-acid units, and these benzene rings.

[0039]

[0040] (Y shows halogens, such as Cl and Br, a methyl group, an ethyl group, a methoxy machine, an ethoxy basis, or a phenyl group.) Moreover, k is 0-2.

The concrete example of structure of the mesomorphism polyester of homeotropic orientation nature which fulfills the conditions of the above-mentioned \*\* and \*\* is shown below. \*\* As what fulfills conditions, it is [0041].

[Formula 8] 構造式 1

[0042] 
$$l=m+n$$
, and  $k/l=20 / 10 - 0/10$  -- desirable -- 15/10-0/10 n/m=100 / 0 - 20/80 -- 98/2-30/70k, and l, m and n show a mol composition ratio preferably, respectively [0043]

[Formula 9] 構造式 2

$$\begin{pmatrix}
c & & & \\
c & & \\
c & & & \\
c & & & \\
c &$$

[0044] l=m+n, and k/l=20 / 10 - 0/10 -- desirable -- 15/10-0/10 m/n=100 / 0 - 1/99 -- 90/10-2/98k, and l, m and n show a mol composition ratio preferably, respectively [0045]

[Formula 10] 構造式 3

$$\begin{pmatrix}
c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c & c & c \\
c & c & c & c & c$$

[0046] l=m+n, and k/l=20 / 10 - 0/10 -- desirable -- 15/10-0/10 n/m=100 / 0 - 1/99 -- 90/10-2/98k, and l, m and n show a mol composition ratio preferably, respectively

[0047] [Formula 11] 構造式 4

$$\begin{pmatrix}
c & & & & & & \\
c & & & & & & \\
c & & & & \\
c & & & & \\
c & & & & \\$$

[0048] m=n, (k+l) / m= 20 / 10 - 2/10 -- desirable -- 15/10-5/10 k/l=100 / 0 - 0/100 -- 95/5-5/95k, and l, m and n show a mol composition ratio preferably, respectively [0049]

[Formula 12] 構造式 5

 $\left(\begin{array}{c} c \\ c \\ 0 \end{array}\right) \left(\begin{array}{c} c \\ c \end{array}\right)$ 

[0050] k=m+n, and l/m=100 / 0 - 1/99 -- 90/10-2/98k, and l and m show a mol composition ratio preferably, respectively

[0051]

[Formula 13] 構造式 6

[0052] l=m+n, and k/l=20 / 10 - 0/10 -- desirable -- 15/10-0/10 m/n=100 / 0 - 1/99 -- 90/10-2/98k, and l, m and n show a mol composition ratio preferably, respectively [0053]

[Formula 14]

[0054] l=m+n, and k/l=20 / 10 - 0/10 -- desirable -- 15/10-0/10 m/n=100 / 0 - 0/100 -- 95/5-5/95k, and l, m and n show a mol composition ratio preferably, respectively [0055]

[Formula 15] 構造式 8

[0056] k=l+m, and l/m=100 / 0 - 0/100 -- 95/5-5/95k, and l, m and n show a mol composition ratio preferably, respectively [0057]

[Formula 16] 構造式 9

$$\begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & k
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & C \\
0 & \bigcirc & C
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & C
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & C
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & C
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & c \\
0 & \bigcirc & C
\end{pmatrix} \qquad \begin{pmatrix}
c & \bigcirc & C$$

[0058] k+l=m+n, and k/l=100 / 0 - 0/100 -- desirable -- 95/5-5/95 n/m=100 / 0 - 1/99 -- 90/10-2/98k, and l, m and n show a mol composition ratio preferably, respectively [0059]

[Formula 17]

$$\begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix} & O \\
k
\end{pmatrix} & \begin{pmatrix}
c \\
0
\end{pmatrix}$$

[0060] m=n, (k+l) / m= 20 / 10 - 2/10 -- 5/10-5/10k, and l, m and n show a mol composition ratio preferably, respectively [0061]

[Formula 18] 構造式 1 1

$$\begin{pmatrix}
c & & & \\
c & & \\
c & & & \\
c & & & \\
c & & \\
c & & & \\
c & & \\
c$$

[0062] l=m+n, and k/l=20 / 10 - 0/10 -- desirable -- 15/10-0/10 n/m=100 / 0 - 1/99 -- 90/10-2/98k, and l, m and n show a mol composition ratio preferably, respectively [0063]

[Formula 19] 構造式 1 2

[0064] n=m+l, and k/n=20 / 10 - 0/10 -- desirable -- 15/10-0/10 m/l=100 / 0 - 1/99 -- 90/10-2/98k, and l, m and n show a mol composition ratio preferably, respectively [0065]

[Formula 20]

$$\left( \begin{array}{c} O \\ C \\ C \\ O \end{array} \right) \begin{array}{c} C \\ C \\ C \\ O \end{array} \right) C H = C H - \left( \begin{array}{c} C \\ C \\ O \\ O \end{array} \right) C H = C H - \left( \begin{array}{c} C \\ C \\ O \\ O \end{array} \right) C H = C H - \left( \begin{array}{c} C \\ C \\ O \\ O \end{array} \right) C H = C H - \left( \begin{array}{c} C \\ O \\ O \end{array} \right) C H = C H - \left( \begin{array}{c} C \\ O \\ O \end{array} \right) C H = C H - \left( \begin{array}{c} C \\ O \\ O \end{array} \right) C H = C H - \left( \begin{array}{c} C \\ O \\ O \end{array} \right) C H = C H - \left( \begin{array}{c} C \\ O \\ O \end{array} \right) C H = C H - \left( \begin{array}{c} C \\ O \\ O \end{array} \right) C H = C H - \left( \begin{array}{c} C \\ O \\ O \end{array} \right) C H = C H - \left( \begin{array}{c} C \\ O \\ O \end{array} \right) C H = C H - \left( \begin{array}{c} C \\ O \\ O \end{array} \right) C H = C H - \left( \begin{array}{c} C \\ O \\ O \end{array} \right) C H = C H - \left( \begin{array}{c} C \\ O \\ O \end{array} \right) C H - C H - \left( \begin{array}{c} C \\ O \\ O \end{array} \right) C H - C H - \left( \begin{array}{c} C \\ O \\ O \end{array} \right) C H - C H - \left( \begin{array}{c} C \\ O \\ O \end{array} \right) C H - C H - \left( \begin{array}{c} C \\ O \\ O \end{array} \right) C H - C H - \left( \begin{array}{c} C \\ O \\ O \end{array} \right) C H - C H - \left( \begin{array}{c} C \\ O \\ O \end{array} \right) C H - C H - \left( \begin{array}{c} C \\ O \\ O \end{array} \right) C H - C H - \left( \begin{array}{c} C \\ O \\ O \end{array} \right) C H - C H - C H - \left( \begin{array}{c} C \\ O \\ O \end{array} \right) C H - C H - C H - \left( \begin{array}{c} C \\ O \\ O \end{array} \right) C H -$$

$$\begin{array}{c}
\text{tert-C}_4 \text{ H}_9 \\
\text{o} \\
\text{m}
\end{array}$$

[0066] 1=m, and k/l=20 / 10 - 0/10 -- 15/10-0/10k, and l and m show a mol composition ratio preferably, respectively [0067]

[Formula 21]

構造式14

$$\left( \begin{array}{c} \begin{array}{c} \\ \\ \\ \end{array} \right) \begin{array}{c} \\ \\ \\ \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} \\ \\ \\ \\ \\ \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} \\ \\ \\ \\ \\ \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} \\ \\ \\ \\ \\ \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} \\ \\ \\ \\ \\ \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} \\ \\ \\ \\ \\ \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} \\ \\ \\ \\ \\ \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} \\ \\ \\ \\ \\ \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} \\ \\ \\ \\ \\ \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} \\ \\ \\ \\ \\ \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} \\ \\ \\ \\ \\ \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} \\ \\ \\ \\ \\ \\ \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} \\ \\ \\ \\ \\ \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} \\ \\ \\ \\ \\ \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} \\ \\ \\ \\ \\ \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} \\ \\ \\ \\ \\ \\ \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} \\ \\ \\ \\ \\ \\ \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} \\ \\ \\ \\ \\ \\ \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} \\ \\ \\ \\ \\ \\ \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} \\ \\ \\ \\ \\ \\ \end{array} \right) \left( \begin{array}{c} \\ \\ \\ \\ \\$$

$$\left( O \leftarrow C H_2 \rightarrow_{\widehat{j}} O \right)_{\widehat{m}} \qquad \left( O \leftarrow O \right)_{\widehat{n}} \qquad \left( O \leftarrow O \right)_$$

 $[0068] \ k+l=m+n, \ and \ k/l=100 \ / \ 0 \ - \ 0/100 \ -- \ desirable \ -- \ 95/5-5/95 \ m/n=100 \ / \ 0 \ - \ 0/100 \ -- \ 95/5-5/95k, \ and \ l, \ m \ and \ n$ show a mol composition ratio preferably, respectively j shows the integer of 2-12. [0069]

[Formula 22] 構造式 1 5

[0070] k+l=m+n, and k/l=100 / 0 - 0/100 -- desirable -- 95/5-5/95 m/n=100 / 0 - 0/100 -- 95/5-5/95k, and l, m and n show a mol composition ratio preferably, respectively j shows the integer of 2-12. [0071]

[Formula 23]

$$(\circ \circ)_{n}$$
  $(\circ \circ)_{n}$ 

 $[0072] \ k+l=m+n, \ and \ k/l=100 \ / \ 0 \ - \ 0/100 \ - \ desirable \ - \ 95/5-5/95 \ m/n=100 \ / \ 0 \ - \ 1/99 \ - \ 90/10-2/98k, \ and \ l, \ m \ and \ n$ show a mol composition ratio preferably, respectively

[Formula 24] 構造式 1 7

$$\left(\begin{array}{c} c \\ c \\ 0 \\ \end{array}\right)_{R} \left(\begin{array}{c} c \\ c \\ \end{array}\right)_{R}$$

[0074] k+l=m+n, and k/l=100 / 0 - 1/99 -- desirable -- 90/10-2/98 m/n=100 / 0 - 0/100 -- 95/5-5/95k, and l, m and n show a mol composition ratio preferably, respectively [0075]

[Formula 25] 構造式 18

$$\left(\begin{array}{c} c \\ c \\ O \end{array}\right) - c \\ H = N - \left(\begin{array}{c} c \\ c \\ O \end{array}\right) \\ \left(\begin{array}{c} c \\ c \\ O \end{array}\right) - c \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ c \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ c \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C - \left(\begin{array}{c} c \\ O \\ O \end{array}\right) \\ C = C$$

[0076] k+l=m+n, and k/l=100 / 0 - 0/100 -- desirable -- 95/5-5/95 m/n=100 / 0 - 1/99 -- 90/10-2/98k, and l, m and n show a mol composition ratio preferably, respectively

[0077] [Formula 26]

[0078] l=m+n, and k/l=20 / 10 - 0/10 -- desirable -- 15/10-0/10 m/n=100 / 0 - 0/100 -- 95/5-5/95k, and l, m and n show a mol composition ratio preferably, respectively [0079]

[Formula 27] 構造式 2 0

[0080] 1=m+n, and k/l=20 / 10 - 0/10 -- desirable -- 15/10-0/10 m/n=100 / 0 - 0/100 -- 95/5-5/95k, and l, m and n show a mol composition ratio preferably, respectively j shows the integer of 2-12. [0081]

[Formula 28] 構造式 2 1

[0082] k+l=m+n, and k/l=100 / 0 - 0/100 -- desirable -- 95/5-5/95 m/n=100 / 0 - 1/99 -- 90/10-2/98k, and l, m and n show a mol composition ratio preferably, respectively \*\*\*\* is mentioned. Moreover, as what fulfills the conditions of \*\*, it is [0083]. [Formula 29] 精造式 2 2

[0084] m+n=k/2+1k/l=80 / 60 - 2/99 -- desirable -- 40/80-10/95 m/n=100 / 0 - 0/100 -- 95/5-5/95k, and l, m and n show a mol composition ratio preferably, respectively [0085]

[Formula 30] 構造式 2 3

$$\begin{pmatrix}
c_{10}H_{21} & & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & & \\
& & &$$

[0086] l=k/2+m+nk/(m+n)=80 / 60 - 2/99 -- desirable -- 40/80-10/95 m/n=100 / 0 - 0/100 -- 95/5-5/95k, and l, m and n show a mol composition ratio preferably, respectively [0087]

[Formula 31] 構造式 2 4

[0088] o=k/2+m+nk/(m+n)=80 / 60 - 2/99 -- desirable -- 40/80-10/95 m/n=100 / 0 - 0/100 -- desirable -- 95/5-5/95 1/o=20 / 10 - 0/10 -- 15/10-5/10k, and 1, m, n and o show a mol composition ratio preferably, respectively [0089]

[Formula 32]

$$\begin{pmatrix}
c_{3}H_{7}O & \bigcirc & \bigcirc & \downarrow \\
c_{1} & \bigcirc & \downarrow \\
0 & \bigcirc & \bigcirc \\
0 & \bigcirc & \bigcirc \\
0 & \bigcirc & \bigcirc \\
0 & \bigcirc &$$

[0090] o=k/2+m+nk/(m+n) =80 / 60 - 2/99 -- desirable -- 40/80-10/95 m/n=100 / 0 - 0/100 -- desirable -- 95/5-5/95 1/0=20 / 10 - 0/10 -- 15/10-5/10k, and l, m, n and o show a mol composition ratio preferably, respectively [0091]

[Formula 33] 構造式 2 6

$$\begin{pmatrix}
c_{12}H_{25}O & \bigcirc & CH = CHC \\
0 & \downarrow & \downarrow \\
0 & \downarrow$$

[0092] o=k/2+m+nk/(m+n)=80 / 60 - 2/99 -- desirable -- 40/80-10/95 m/n=100 / 0 - 0/100 -- desirable -- 95/5-5/95 l/o=20 / 10 - 0/10 -- 15/10-5/10k, and l, m, n and o show a mol composition ratio preferably, respectively [0093]

[Formula 34] 構造式 2 7

$$\begin{pmatrix}
c_{6}H_{13}O & \longrightarrow & c_{H_{2}CH_{2}C} \\
C_{0} & \longrightarrow & C_{0}
\end{pmatrix}_{m}$$

$$\begin{pmatrix}
c_{0} & \longrightarrow & C_{0} \\
C_{0} & \longrightarrow & C_{0}
\end{pmatrix}_{m}$$

$$\begin{pmatrix}
c_{0} & \longrightarrow & C_{0} \\
C_{0} & \longrightarrow & C_{0}
\end{pmatrix}_{m}$$

[0094] n+o=k/2+mk/m=80 / 60 - 2/99 -- desirable -- 40/80-10/95 n/o=100 / 0 - 0/100 -- desirable -- 95/5-5/95l./(n+o) = 20 / 10 - 0/10 -- 15/10-5/10k, and l, m, n and o show a mol composition ratio preferably, respectively

[0095]

[Formula 35] 構造式 2 8

$$\begin{pmatrix} c_7 H_{15} O - \bigcirc & \bigcirc & c_0 \\ C - \bigcirc & N = N - \bigcirc & c_0 \\ C - \bigcirc & O \end{pmatrix}_{\mathbf{E}}$$

$$\leftarrow \begin{pmatrix} c - \bigcirc & - \bigcirc & O \\ C - \bigcirc & O \end{pmatrix}_{\mathbf{E}}$$

$$\leftarrow \begin{pmatrix} c - \bigcirc & O \\ O - \bigcirc & O \end{pmatrix}_{\mathbf{E}}$$

[0096] m+n=k/2+lk/l=80 / 60 - 2/99 -- desirable -- 40/80-10/95 m/n=100 / 0 - 0/100 -- 95/5-5/95k, and l, m and n show a mol composition ratio preferably, respectively [0097]

[Formula 36] 構造式 2 9

$$\begin{array}{c|c} \begin{array}{c} \begin{array}{c} \begin{array}{c} \\ \\ \\ \\ \end{array} \end{array} \end{array} \begin{array}{c} \begin{array}{c} \\ \\ \\ \end{array} \end{array} \begin{array}{c} \\ \\ \end{array} \end{array} \begin{array}{c} \\ \\ \\ \end{array} \begin{array}{c} \\ \\ \end{array} \end{array} \begin{array}{c} \\ \\ \\ \end{array} \begin{array}{c} \\ \\ \end{array}$$

[0098] m=k/2+nk/n=80 / 60 - 2/99 -- desirable -- 40/80-10/95 l/m=20 / 10 - 0/10 -- 15/10-5/10k, and l, m and n show a mol composition ratio preferably, respectively [0099]

[Formula 37] 構造式 3 0

$$+\left(\circ -\left(\circ\right) -\left(\circ\right) - \left(\circ\right) -$$

[0100] l=k/2+m+nk/(m+n) =80 / 60 - 2/99 -- desirable -- 40/80-10/95 m/n=100 / 0 - 0/100 -- 95/5-5/95k, and l, m and n show a mol composition ratio preferably, respectively [0101]

[Formula 38]

[0102] l+m=k/2+nk/n=80 / 60 - 2/99 -- desirable -- 40/80-10/95 l/m=100 / 0 - 0/100 -- 95/5-5/95k, and l, m and n show a mol composition ratio preferably, respectively [0103]

[Formula 39] 構造式 3 2

[0104] n+o=k/2+mk/m=80 / 60 - 2/99 -- desirable -- 40/80-10/95 n/o=100 / 0 - 0/100 -- desirable -- 95/5-5/951./(n+o) =20 / 10 - 0/10 -- 15/10-5/10k, and l, m, n and o show a mol composition ratio preferably, respectively [0105]

[Formula 40] 構造式 3 3

$$\begin{pmatrix}
c_{gH_{17}0} & 0 & \downarrow \\
c_{g} & \downarrow & \downarrow \\
c_{g} & c_{g} & \downarrow \\
c_$$

[0106] m+n=k/2+ok/o=80 / 60 - 2/99 -- desirable -- 40/80-10/95 m/n=100 / 0 - 0/100 -- desirable -- 95/5-5/95l./(m+n) = 20 / 10 - 0/10 -- 15/10-5/10i shows the integer of 2-12 preferably k, l, m, n, and o show a mol composition ratio,

respectively. [0107]

[Formula 41] 構造式 3 4

[0108] o=k/2+m+nk/(m+n) =80 / 60 - 2/99 -- desirable -- 40/80-10/95 m/n=100 / 0 - 0/100 -- desirable -- 95/5-5/95 1/0=20/10 - 0/10 - 15/10-5/10k, and 1, m, n and o show a mol composition ratio preferably, respectively [0109]

[Formula 42] 構造式 3 5

[0110] m+n=k/2+ok/o=80 / 60 - 2/99 -- desirable -- 40/80-10/95 m/n=100 / 0 - 0/100 -- desirable -- 95/5-5/95l./(m+n)=20 / 10 - 0/10 -- 15/10-5/10k, and l, m, n and o show a mol composition ratio preferably, respectively [0111]

[Formula 43]

$$\left(\begin{array}{c} c_{12}H_{25}O \xrightarrow{k} \left(\begin{array}{c} c \\ 0 \\ 0 \end{array}\right) \xrightarrow{k} \left(\begin{array}{c} c \\ 0 \\ 0 \end{array}\right) \xrightarrow{l} \left(\begin{array}{c} c \\$$

[0112] l+m=k/2+n+ok/(n+o)=80 / 60 - 2/99 -- desirable -- 40/80-10/95 l/m=100 / 0 - 0/100 -- desirable -- 95/5-5/95n/o=100 / 0 - 0/100 -- 95/5-5/95k, and l, m, n and o show a mol composition ratio preferably, respectively

[Formula 44]

$$\left(\begin{array}{c} c_{10}H_{21}C \\ 0 \end{array}\right)_{R} \quad \left(\begin{array}{c} c \\ 0 \end{array}\right)_{1}$$

$$\left(\begin{array}{c} c \\ c \\ 0 \end{array}\right) \left(\begin{array}{c} c \\ c \end{array}\right)$$

[0114] n+o=k/2+mk/m=80 / 60 - 2/99 -- desirable -- 40/80-10/95 n/o=100 / 0 - 0/100 -- desirable -- 95/5-5/95 1/m=20 / 10 - 0/10 -- 15/10-5/10k, and l, m, n and o show a mol composition ratio preferably, respectively [0115]

[Formula 45] 構造式 3 8

$$\left( \operatorname{CF}_{3}(\operatorname{CF}_{2})_{5} \operatorname{CH}_{2} \operatorname{CH}_{2} 0 \xrightarrow{k} \left( \begin{array}{c} c \\ 0 \\ \end{array} \right) \xrightarrow{l} \left( \begin{array}{c} c \\ 0 \\ \end{array} \right)_{l}$$

[0116] l+m=k/2+ok/o=80 / 60 - 2/99 -- desirable -- 40/80-10/95 l/m=100 / 0 - 0/100 -- 95/5-5/95k, and l, m and n show a mol composition ratio preferably, respectively [0117]

[Formula 46]

$$\begin{pmatrix} c_{3}P_{7} - \bigcirc & c \\ 0 & \downarrow & \\$$

 $[0118] \text{ n+o=k/2+l+mk/(l+m)} = 80 \text{ / } 60 \text{ - } 2/99 \text{ -- desirable -- } 40/80 - 10/95 \text{ l/m} = 100 \text{ / } 0 \text{ - } 0/100 \text{ -- desirable -- } 95/5 - 5/95 \text{ l/m} = 100 \text{ / } 0 \text{ - } 0/100 \text{ -- desirable -- } 95/5 - 5/95 \text{ l/m} = 100 \text{ / } 0 \text{ - } 0/100 \text{ -- desirable -- } 95/5 - 5/95 \text{ l/m} = 100 \text{ / } 0 \text{ - } 0/100 \text{ -- desirable -- } 95/5 - 5/95 \text{ l/m} = 100 \text{ / } 0 \text{ - } 0/100 \text{ -- desirable -- } 95/5 - 5/95 \text{ l/m} = 100 \text{ / } 0 \text{ - } 0/100 \text{ -- desirable -- } 95/5 - 5/95 \text{ l/m} = 100 \text{ / } 0 \text{ - } 0/100 \text{ -- desirable -- } 95/5 - 5/95 \text{ l/m} = 100 \text{ / } 0 \text{ - } 0/100 \text{ -- desirable -- } 95/5 - 5/95 \text{ l/m} = 100 \text{ / } 0 \text{ - } 0/100 \text{ -- desirable -- } 95/5 - 5/95 \text{ l/m} = 100 \text{ / } 0 \text{ - } 0/100 \text{ -- desirable -- } 95/5 - 5/95 \text{ l/m} = 100 \text{ / } 0 \text{ - } 0/100 \text{ -- desirable -- } 95/5 - 5/95 \text{ l/m} = 100 \text{ / } 0 \text{ - } 0/100 \text{ -- desirable -- } 95/5 - 5/95 \text{ l/m} = 100 \text{ / } 0 \text{ - } 0/100 \text{ -- desirable -- } 95/5 - 5/95 \text{ l/m} = 100 \text{ / } 0 \text{ - } 0/100 \text{ -- desirable -- } 95/5 - 5/95 \text{ l/m} = 100 \text{ / } 0 \text{ - } 0/100 \text{ -- desirable -- } 95/5 - 5/95 \text{ l/m} = 100 \text{ / } 0/100 \text{ -- desirable -- } 95/5 - 5/95 \text{ l/m} = 100 \text{ / } 0/100 \text{ -- desirable -- } 95/5 - 5/95 \text{ l/m} = 100 \text{ / } 0/100 \text{ -- desirable -- } 95/5 - 5/95 \text{ l/m} = 100 \text{ / } 0/100 \text{ -- desirable -- } 95/5 - 5/95 \text{ l/m} = 100 \text{ / } 0/100 \text{ -- desirable -- } 95/5 - 5/95 \text{ l/m} = 100 \text{ / } 0/100 \text{ -- desirable -- } 95/5 - 5/95 \text{ l/m} = 100 \text{ / } 0/100 \text{ -- desirable -- } 95/5 - 5/95 \text{ l/m} = 100 \text{ / } 0/100 \text{ -- desirable -- } 95/5 - 5/95 \text{ l/m} = 100 \text{ / } 0/100 \text{ -- desirable -- } 95/5 - 5/95 \text{ l/m} = 100 \text{ / } 0/100 \text{ -- desirable -- } 95/5 - 5/95 \text{ l/m} = 100 \text{ / } 0/100 \text{ -- desirable -- } 95/5 - 5/95 \text{ l/m} = 100 \text{ / } 0/100 \text{ -- desirable -- } 95/5 - 5/95 \text{ l/m} = 100 \text{ / } 0/100 \text{ -- desirable -- } 95/5 - 5/95 \text{ l/m} = 100 \text{ / } 0/100 \text{ -- desirable -- } 95/5 - 5/95 \text{ l/m} = 100 \text{ / } 0/100 \text{ -- desirable -- } 95/5 - 5/95 \text{ l/m} = 100 \text{$ n/0=100/0-0/100-95/5-5/95k, and l, m, n and o show a mol composition ratio preferably, respectively [0119]

[Formula 47]

精造式40

$$\begin{pmatrix}
c_2 p_5 & & & & \\
c_2 p_5 & & & & \\
c_2 p_5 & & & \\
c_3 & & & \\
c_4 & & & \\
c_5 & & & \\
c_6 & & & \\
c_7 & & \\
c_7 & & & \\$$

[0120] m=k/2+n+ok/(n+o) =80 / 60 - 2/99 -- desirable -- 40/80-10/95 n/o=100 / 0 - 0/100 -- desirable -- 95/5-5/95 1/m=20/10-0/10-15/10-5/10k, and l, m, n and o show a mol composition ratio preferably, respectively [0121]

[Formula 48] 構造式 4 1

[0122] o=k/2+m+nk/(m+n) =80 / 60 - 2/99 -- desirable -- 40/80-10/95 m/n=100 / 0 - 0/100 -- desirable -- 95/5-5/95 1/m=20 / 10 - 0/10 -- 15/10-5/10k, and l, m, n and o show a mol composition ratio preferably, respectively

$$\begin{pmatrix}
H(CP_2)_2CH_20 & H & C \\
0 & k & C \\
0 & k & 0
\end{pmatrix}_{n}$$

$$\begin{pmatrix}
C \\
0 \\
0
\end{pmatrix}_{n}$$

$$\begin{pmatrix}
C \\
0 \\
0
\end{pmatrix}_{n}$$

[0124] n+o=k/2+l+mk/(l+m)=80 / 60 - 2/99 -- desirable -- 40/80-10/95 l/m=100 / 0 - 0/100 -- desirable -- 95/5-5/95 n/o=100 / 0 - 0/100 -- 95/5-5/95k, and l, m, n and o show a mol composition ratio preferably, respectively [0125]

[Formula 50] 標造式 4 3

[0126] o=k/2+m+nk/(m+n) =80 / 60 - 2/99 -- desirable -- 40/80-10/95 m/n=100 / 0 - 0/100 -- desirable -- 95/5-5/95 l/o=20 / 10 - 0/10 -- 15/10-5/10k, and l, m, n and o show a mol composition ratio preferably, respectively [0127]

[Formula 51] 構造式 4 4

 $[0128] \ l+m=k/2+n+ok/(n+o)=80\ /\ 60-2/99\ --\ desirable \ --\ 40/80-10/95\ l/m=100\ /\ 0\ -\ 0/100\ --\ desirable \ --\ 95/5-5/95\ l/m=100\ /\ 0\ -\ 0/100\ --\ desirable \ --\ 95/5-5/95\ l/m=100\ /\ 0\ -\ 0/100\ --\ desirable \ --\ 95/5-5/95\ l/m=100\ /\ 0\ -\ 0/100\ --\ desirable \ --\ 95/5-5/95\ l/m=100\ /\ 0\ -\ 0/100\ --\ desirable \ --\ 95/5-5/95\ l/m=100\ /\ 0\ -\ 0/100\ --\ desirable \ --\ 95/5-5/95\ l/m=100\ /\ 0\ -\ 0/100\ --\ desirable \ --\ 95/5-5/95\ l/m=100\ /\ 0\ -\ 0/100\ --\ desirable \ --\ 95/5-5/95\ l/m=100\ /\ 0\ -\ 0/100\ --\ desirable \ --\ 95/5-5/95\ l/m=100\ /\ 0\ -\ 0/100\ --\ desirable \ --\ 0/100\ --\ desirable \ --\ 0/100\ --\ desirable \ --\ 0/100\ --\ 0/100\ --\ desirable \ --\ 0/100\$ 

n/o=100/0-0/100-95/5-5/95i shows the integer of 2-12 preferably k, l, m, n, and o show a mol composition ratio, respectively.

[0129]

[Formula 52] 構造式 4 5

$$\begin{pmatrix}
H(CP_2)_8CH_2O & \bigcirc & \bigcirc & \downarrow \\
0 & \bigcirc & \downarrow \\
0 & \bigcirc & \downarrow & \downarrow \\
0 & \bigcirc & \downarrow \\$$

[0130] o=k/2+nk/n=80 / 60 - 2/99 -- desirable -- 40/80-10/95 l/m=100 / 0 - 0/100 -- desirable -- 95/5-5/95(l+m)/o=20 / 10 - 1/10 -- 15/10-5/10k, and l, m, n and o show a mol composition ratio preferably, respectively [0131]

[Formula 53] 構造式 4 6

$$\begin{pmatrix}
H(CF_2)_4 CH_2 O & \bigcirc & C \\
0 & \downarrow & \downarrow \\
0 & \downarrow & \downarrow$$

[0132] o=k/2+l/2+m+n(k+l)/(m+n)=80 / 60 - 2/99 -- desirable -- 40/80-10/95 k/l=100 / 0 - 0/100 -- desirable -- 90/10-10/90 m/n=100 / 0 - 0/100 -- 95/5-5/95k, and l, m, n and o show a mol composition ratio preferably, respectively [0133] [Formula 54]

[0134] o+p=k/2+l/2+n (k+l) -- /n=80 / 60 - 2/99 -- desirable -- 40/80-10/95 k/l=100 / 0 - 0/100 -- desirable -- 90/10-10/90 o/p=100 / 0 - 0/100 -- desirable -- 95/5-5/95m/n=20/-- 10 - 0/10 15/10-5/10k, and l, m, n, o and p show a mol composition ratio preferably, respectively.

[0135] \*\*\*\* is mentioned. moreover -- as the mesomorphism macromolecule of homeotropic orientation nature -- \*\* -- side-chain type mesomorphism macromolecules, such as the side-chain type mesomorphism macromolecule which has the unit which has substituents, such as an aromatic machine which has the aromatic machine which has a high substituent, and a long-chain alkyl group, and a fluorine atom, as a side chain, for example, a polyacrylate, a polymethacrylate, a polysiloxane, and poly malonate, are also mentioned The concrete example of structure is shown below.

[0136]

[Formula 55] 構造式 4 8

$$\begin{array}{c} \leftarrow C H_2 - C H \xrightarrow{\eta} \\ C O C_2 H_5 \\ 0 \end{array}$$

$$\begin{array}{c} \leftarrow C H_2 - C H \xrightarrow{m} \\ C O \leftarrow C H_2 >_6 - O - \bigcirc - F \\ 0 \end{array}$$

[0137] n/m=80 / 20 - 20/80 -- desirable -- 75 / 25 - 25/75 [0138]

[Formula 56] 構造式 4 9

$$\begin{array}{c}
\leftarrow C H_2 - C H \xrightarrow{n} \\
C - O \leftarrow C H_2 )_2 - O \\
0
\end{array}$$

[0139] n/m=80 / 20 - 20/80 -- desirable -- 75 / 25 - 25/75 [0140] [Formula 57]

[0141] n/m=80 / 20 - 20/80 -- desirable -- 75 / 25 - 25/75 [0142] [Formula 58] 構造式 5 1

$$\begin{array}{c} C H_3 \\ + C H_2 - C \xrightarrow{1}_{0} \\ C - O + CH_2 \xrightarrow{1}_{4} O - \\ O C H_3 \end{array}$$

$$\begin{array}{c}
C H_{3} \\
\leftarrow C H_{2} - C \xrightarrow{\mid}_{0} \\
C O \leftarrow C H_{2} \xrightarrow{\downarrow}_{12} O C \\
O O O O
\end{array}$$

[0143] n/m=80 / 20 - 20/80 -- desirable -- 75 / 25 - 25/75 [0144] [Formula 59] 構造式 5 2

$$\begin{array}{c}
C H_3 \\
+ C H_2 - C \xrightarrow{1} \\
C O + C H_2 \xrightarrow{3} 0 - C \xrightarrow{1} \\
0 & C + C H_3
\end{array}$$

$$\begin{array}{c} C H_3 \\ \leftarrow C H_2 - C \xrightarrow{j}_{m} \\ C - O \leftarrow CH_2 \xrightarrow{j}_{3} 0 \xrightarrow{0} \\ O \end{array} \longrightarrow \begin{array}{c} OC \\ \downarrow \\ O \end{array} \longrightarrow \begin{array}{c} OCH_2(CF_2)_4H \\ O \end{array}$$

[0145] n/m=80 / 20 - 20/80 -- desirable -- 75 / 25 - 25/75 [0146] [Formula 60] 構造式53

$$\begin{array}{c} C H_3 \\ \leftarrow C H_2 - C \xrightarrow{\stackrel{\mid}{\longrightarrow}} \\ \stackrel{\mid}{\stackrel{\mid}{\bigcirc}} \\ C O (C H_2) & \stackrel{\mid}{\longrightarrow} \\ O \end{array} \xrightarrow{\stackrel{\mid}{\longleftarrow}} \begin{array}{c} F \\ \downarrow \\ \downarrow \\ O \end{array} \xrightarrow{\stackrel{\mid}{\longleftarrow}} F$$

$$\begin{array}{c} C H_3 \\ + C H_2 - C \xrightarrow{1} \\ C O (CH_2)_3 - 0 \end{array} \longrightarrow \begin{array}{c} C O \\ C O \\ C O \end{array}$$

[0147] n/m=80 / 20 - 20/80 -- desirable -- 75 / 25 - 25/75 [0148] [Formula 61] 精造式 5 4

$$\begin{array}{c}
C H_3 \\
+ C H_3 - C H \xrightarrow{m} \\
C O + C H_2)_3 - O - C O - F
\end{array}$$

[0149] n/m=80 / 20 - 20/80 -- desirable -- 75 / 25 - 25/75 [0150] [Formula 62] 構造式 5 5

$$\begin{array}{c}
C H_3 \\
+ S i - O \rightarrow_{\widehat{\mathbf{n}}} \\
(C H_2)_4 - O - \bigcirc - C F_3
\end{array}$$

$$\begin{array}{c}
C H_3 \\
+ S i - O \rightarrow_{\overline{m}} \\
(C H_2) - C O C_2 H_5 \\
0
\end{array}$$

[0151] n/m=80 / 20 - 20/80 -- desirable -- 75 / 25 - 25/75 [0152] [Formula 63] 構造式 5 6

$$\begin{array}{c}
C H_3 \\
+ S i O \xrightarrow{n} \\
(C H_2)_3 - O \xrightarrow{n} \\
O \\
O \\
O \\
O \\
O \\
O
\end{array}$$

$$\begin{array}{c}
C H_{3} \\
+ S & i O \rightarrow_{m} \\
(C H_{2})_{6} - O 
\end{array}$$

$$\begin{array}{c}
C O C_{2} H_{5} \\
0
\end{array}$$

[0153] n/m=80 / 20 - 20/80 -- desirable -- 75 / 25 - 25/75 [0154] [Formula 64]

$$\begin{array}{c}
C H_{3} \\
+ S i O \rightarrow_{\overline{n}} \\
(C H_{2})_{8} - O - O C_{6} F_{13}
\end{array}$$

$$\begin{array}{c|c}
C H_3 \\
+ S & i O \rightarrow_{\overline{m}} \\
(C H_2)_3 - C O C_{12} H_{25} \\
O
\end{array}$$

[0155] n/m=80 / 20 - 20/80 -- desirable -- 75 / 25 - 25/75 [0156] [Formula 65] 構造式 5 8

$$\begin{array}{c}
C H_3 \\
+ S i O \rightarrow_{\overline{n}} \\
(C H_2)_2 - C - O \longrightarrow C - O \longrightarrow C F_3
\end{array}$$

$$\begin{array}{c}
C H_3 \\
+ S i O \rightarrow_{\overline{m}} \\
(C H_2)_6 - O - \bigcirc - C O - F
\end{array}$$

[0157] n/m=80 / 20 - 20/80 -- desirable -- 75 / 25 - 25/75 [0158] [Formula 66] 構造式 5 9

[0159] n/m=80 / 20 - 20/80 -- desirable -- 75 / 25 - 25/75 [0160] [Formula 67]

$$\begin{array}{c|c}
 & O & O \\
 & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | \\
 & | & | & | & | & | & | & | \\
 & |$$

[0161] n/m=80 / 20 - 20/80 -- desirable -- 75 / 25 - 25/75 [0162] [Formula 68] 構造式 6 1

$$\begin{array}{c|c}
O & O \\
C & C & H & C & O \\
C & C & H & C & O
\end{array}$$

$$\begin{array}{c|c}
C & C & C & H & C & O \\
C & C & C & C & C
\end{array}$$

$$\begin{array}{c|c}
C & C & C & C & C
\end{array}$$

$$\begin{array}{c|c}
C & C & C & C
\end{array}$$

[0163] n/m=80 / 20 - 20/80 -- desirable -- 75 / 25 - 25/75 [0164] [Formula 69] 構造式 6 2

$$\begin{array}{c|c}
O & O \\
C & C & H & C & O
\end{array}$$

$$\begin{array}{c|c}
C & H_2 & O & \leftarrow C & H_2 & \rightarrow_{\overline{B}} O & \rightarrow_{\overline{m}}
\end{array}$$

$$\begin{array}{c|c}
C & H_2 & O & \leftarrow C & H_3
\end{array}$$

[0165] n/m=80 / 20 - 20/80 -- desirable -- 75 / 25 - 25/75 [0166] the structural unit which constitutes the principal chain of the mesomorphism macromolecule of \*\* in the above-mentioned homeotropic orientation nature mesomorphism macromolecule -- \*\* -- the aromatic machine which has a high substituent -- In the case of the principal chain type mesomorphism macromolecule which has the aromatic machine which has a long-chain alkyl group, and a fluorine atom, molecular weight the logarithm measured at 30 degrees C among [ various ] the solvent, for example, a phenol / tetrachloroethane (60/40 (weight ratio)) mixed solvent, -- viscosity -- usually -- 0.05-2.0 -- it is the range of 0.07-1.0 preferably a logarithm -- when viscosity is smaller than 0.05, there is a possibility that the mechanical strength of a compensation film may become weak Moreover, when larger than 2.0, there is a possibility that homeotropic orientation nature may be lost. Moreover, when larger than 2.0,

there is a possibility that viscosity may become high too much in a liquid crystal state, and the time which orientation takes though a homeotropic orientation is carried out may become long. And there is a possibility that nematic hybrid orientation may not be acquired at the time of the compensation film manufacture explained by the after-mentioned. [0167] Moreover, in the end or both ends of a macromolecule chain of \*\*, it has the long-chain alkyl group of carbon numbers 3-20, or the long-chain fluoro alkyl group of carbon numbers 2-20. In the case of the mesomorphism macromolecule which has the unit of one functionality guided from the compound which has one functionality parts, such as monoalcohol and a monocarboxylic acid, molecular weight the logarithm measured at 30 degrees C among [various] the solvent, for example, a phenol / tetrachloroethane (60/40 (weight ratio)) mixed solvent, -- viscosity -- usually -- 0.04-1.5 -- it is the range of 0.06-1.0 preferably a logarithm -- when viscosity is smaller than 0.04, the mechanical strength of a compensation film becomes weak Moreover, when larger than 1.5, there is a possibility that homeotropic orientation nature may be lost. Moreover, there is a possibility that viscosity may become high too much in a liquid crystal state, and the time which orientation takes though a homeotropic orientation is carried out may become long. And there is a possibility that nematic hybrid orientation may not be acquired at the time of the compensation film manufacture explained by the after-mentioned.

[0168] further -- the case of a side-chain type mesomorphism macromolecule -- molecular weight -- polystyrene equivalent weight average molecular weight -- usually -- 1000-100,000 -- the range of 3000-50,000 is preferably desirable It is [ a possibility that the mechanical strength of a compensation film may become weak ] and is not desirable when molecular weight is smaller than 1000. Moreover, when larger than 100,000, there is a possibility that homeotropic orientation nature may be lost. Moreover, it is [ a possibility of producing the problem that there is a possibility that the solubility over the solvent of this mesomorphism macromolecule may fall, the solution viscosity of for example, application liquid becomes high too much in the case of the compensation film manufacture explained by the after-mentioned, and a uniform paint film cannot be obtained ] and is not desirable when larger than 100,000. [0169] Especially the synthesis method of the above-mentioned mesomorphism macromolecule is not restricted. This mesomorphism macromolecule is compoundable by the well-known polymerization method in the field concerned. For example, if mesomorphism polyester composition is taken for an example, it is compoundable by the melting polymerization method or the acid chloride method using the corresponding acid chloride of a dicarboxylic acid. [0170] In case the mesomorphism macromolecule concerned is compounded, polymerization reaction is presented with the structural unit of one functionality by the monoalcohol and the monocarboxylic-acid compounds which were explained previously and these functional derivatives, and the concrete target as a acetylation object, a halogenide, etc. The ranges of the mesomorphism macromolecule of this 1 functionality structural unit and the content specifically occupied in mesomorphism polyester are 2 / 201 - 80/240 in a mole fraction among the remaining amounts of constituents except the hydroxycarboxylic acid structural unit. It is the range of 10 / 205 - 20/220 more preferably. When the content of a 1 functionality structural unit is smaller than 2/210 (mole fraction), there is a possibility that mesomorphism polyester may not show homeotropic orientation nature. Moreover, when the content of a 1 functionality structural unit is larger than 80/240 (mole fraction), there is a possibility that the molecular weight of mesomorphism polyester may not go up to a desired value. Moreover, when a compensation film is produced, the mechanical strength of this film becomes weak and is not desirable. In addition, the content of the structural unit of one functionality responds to the charge of a monomer component.

[0171] Moreover, it may mix suitably and the mesomorphism macromolecule which indicates that other orientation explained previously as a mesomorphism macromolecule which shows optically uniaxial [positive] in addition to the mesomorphism macromolecule of this homeotropic orientation nature, the non-mesomorphism macromolecule which does not show mesomorphism at all may be used as a constituent. using as this constituent -- \*\* -- there is an advantage which can control the average tilt angle of nematic hybrid orientation by regulation of the composition ratio free that stabilization of \*\* nematic hybrid orientation can be attained However, if the mesomorphism macromolecule which was mixed and was used as the constituent shows optically uniaxial [positive] optically and does not form nematic hybrid orientation in the liquid crystal state of this mesomorphism macromolecule, the compensation film used for this invention will not be obtained. In addition, in case it uses as a constituent, it is desirable to contain the mesomorphism macromolecule of homeotropic orientation nature explained above 5% of the weight or more. When fewer than 5 % of the weight, there is a possibility that nematic hybrid orientation may not be acquired.

[0172] As the mixable macromolecule concerned, the mesomorphism macromolecule which usually shows orientation other than homeotropic orientation nature is suitably mixed from a viewpoint of compatibility with the mesomorphism macromolecule of homeotropic orientation nature. As a kind of mesomorphism macromolecule used, side-chain type mesomorphism macromolecule;, for example, a polyacrylate, such as principal chain type mesomorphism macromolecule;, for example, a polyamide, a polyamide, polyester, a polycarbonate, and a polyester imide, a polymethacrylate, a polysiloxane, poly malonate, etc. can be illustrated. Although it will not be limited especially if it

has compatibility with the mesomorphism macromolecule of homeotropic orientation nature, on a homogeneous stacking-tendency mesomorphism macromolecule and a twist concrete target, the polyester of a homogeneous stacking tendency, a polyacrylate, a polymethacrylate, etc. are desirable especially. The mesomorphism polyester which has the orthochromatic ([-izing 4]) substitution aromatic unit illustrated previously especially in a principal chain is the most desirable. The concrete example of structure of the mesomorphism macromolecule which shows a homogeneous stacking tendency below is shown.

[0173]

[Formula 70] 構造式 6 3

$$\left(\begin{array}{c} c \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{array}\right)_{n} \left(\begin{array}{c} c \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{array}\right)_{1}$$

[0174] k=l+ml/m=80 / 20 - 20/80 - 75/25-25/75k, and l and m show a mol composition ratio preferably, respectively [0175]

[Formula 71] 構造式 6 4

[0176] o=m+n (k+l) / o=20 / 10 - 0/10 -- desirable -- 15/10-0/10 m/n=100 / 0 - 0/100 -- 98/2-2/98k, and l, m, n and o show a mol composition ratio preferably, respectively [0177]

[Formula 72] 積造式 6 5

[0178] n=l+mk/m=20 / 10 - 0/10 -- 15/10-0/10k, l, m and n, and a \*\*\*\*\*\*\* mol composition ratio are shown preferably [0179]

[Formula 73]

[0180] k+l=m+nk/l=100 / 0 - 0/100 -- desirable -- 95/5-5/95 m/l=100 / 0 - 0/100 -- 95/5-5/95k, and l, m and n show a mol composition ratio preferably, respectively [0181]

[Formula 74] 精造式 6 7

$$\left(\begin{array}{c} C \\ C \\ O \end{array}\right) - C H = N - \left(\begin{array}{c} C \\ O \\ O \end{array}\right) + \left(\begin{array}{c} C$$

[0182] k+l=m+nk/l=100 / 0 - 0/100 -- desirable -- 95/5-5/95 m/n=100 / 0 - 0/100 -- 95/5-5/95k, and l, m and n show a mol composition ratio preferably, respectively [0183]

[Formula 75] 構造式 6 8

[0184] l=m+nk/l=15 / 10 - 0/10 -- desirable -- 10/10-0/10 m/n=100 / 0 - 0/100 -- 95/5-5/95k, and l, m and n show a mol composition ratio preferably, respectively [0185]

[Formula 76]

[0186] m+n=k/2+lk/l=40 / 80 - 0/100 -- desirable -- 20/90-0/100 m/n=100 / 0 - 0/100 -- 95/5-5/95k, and l, m and n show a mol composition ratio preferably, respectively [0187]

[Formula 77] 構造式 7 0

[0188] o=k/2+m+nk/(m+n) =40 / 80 - 0/100 -- desirable -- 20/90-0/100 m/n=100 / 0 - 0/100 -- desirable -- 95/5-5/95 1/0=20/10 - 0/10 - 15/10-5/10k, and l, m, n and o show a mol composition ratio preferably, respectively [0189]

[Formula 78] 構造式 7 1

[0190] o=k/2+m+nk/(m+n)=40 / 80 - 0/100 -- desirable -- 20/90-0/100 m/n=100 / 0 - 0/100 -- desirable -- 95/5-5/95 -- 0/100 m/n=100 / 0 - 0/100 -- desirable -- 95/5-5/95 -- 0/100 m/n=100 / 0 - 0/100 -- desirable -- 95/5-5/95 -- 0/100 m/n=100 / 0 - 0/100 -- desirable -- 95/5-5/95 -- 0/100 m/n=100 / 0 - 0/100 -- desirable -- 95/5-5/95 -- 0/100 m/n=100 / 0 - 0/100 -- desirable -- 95/5-5/95 -- 0/100 m/n=100 / 0 - 0/100 -- desirable -- 95/5-5/95 -- 0/100 -- 0/101/0=20/10-0/10-15/10k, and l, m, n and o show a mol composition ratio preferably, respectively [0191]

[Formula 79]

横造式72

[0192] l=k/2+m+nk/(m+n) =40 / 80 - 0/100 -- desirable -- 20/90-0/100 n/m=100 / 0 - 0/100 -- 95/5-5/95k, and l, m and n show a mol composition ratio preferably, respectively [0193]

[Formula 80] 構造式 7 3

[0194] m=k/2+n+ok/(n+o) =40 / 80 - 0/100 -- desirable -- 20/90-0/100 n/o=100 / 0 - 0/100 -- desirable -- 95/5-5/95 l/m=20 / 10 - 0/10 -- 15/10-5/10k, and l, m, n and o show a mol composition ratio preferably, respectively [0195]

[Formula 81] 精造式 7 4

$$\begin{array}{c} \begin{pmatrix} c \\ c \\ c \end{pmatrix} \begin{pmatrix} c \\ c$$

[0196] o=k/2+m+nk/(m+n) =40 / 80 - 0/100 -- desirable -- 20/90-0/100 m/n=100 / 0 - 0/100 -- desirable -- 95/5-5/95 l/o=20 / 10 - 0/10 -- 15/10-5/10k, and l, m, n and o show a mol composition ratio preferably, respectively [0197]

[Formula 82]

[0198] n+o=k/2+l+mk/(l+m) =40 / 80 - 0/100 -- desirable -- 20/90-0/100 l/m=100 / 0 - 0/100 -- desirable -- 95/5-5/95 n/o=100 / 0 - 0/100 -- 95/5-5/95k, and l, m, n and o show a mol composition ratio preferably, respectively [0199] the logarithm which measured such molecular weight at 30 degrees C among [ various ] the solvent, for example, a phenol / tetrachloroethane (60/40 (weight ratio)) mixed solvent, in the case of the principal chain type mesomorphism macromolecule -- usually, 0.05-3.0 are desirable still more desirable, and the ranges of viscosity are 0.07-2.0 a logarithm -- when viscosity is smaller than 0.05, there is a possibility that the mechanical strength of a compensation film may become weak Moreover, since there is a possibility that the viscosity at the time of liquid crystal formation may become high too much, and the time which orientation takes may become long or it checks a homeotropic orientation when larger than 3.0, it is not desirable.

[0200] moreover, the case of a side-chain type polymer liquid crystal -- molecular weight -- polystyrene equivalent weight average molecular weight -- usually -- 5000-200,000 -- the range of 10,000-150,000 is preferably desirable When molecular weight is smaller than 5000, there is a possibility that the mechanical strength of a compensation film may become weak. Moreover, it is [ a possibility that the solubility over the solvent of polymer falls and of producing the trouble on film production of the solution viscosity of application liquid becoming high too much, and being unable to obtain a uniform paint film ] and is not desirable when larger than 200,000.

[0201] Moreover, the judgment of a homogeneous stacking tendency is performed like the judgment of homeotropic orientation nature using this substrate that has not performed surface treatment, such as siliconizing, rubbing processing, and uniaxial-stretching processing. A mesomorphism macromolecule layer is formed on this substrate, and it judges whether a homogeneous stacking tendency is shown according to the orientation state.

[0202] Especially the synthesis method of the above-mentioned mesomorphism macromolecule is not restricted. This mesomorphism macromolecule is compoundable by the well-known polymerization method in the field concerned. For example, if polyester composition is taken for an example, it is compoundable by the melting polymerization method or the acid chloride method using the corresponding acid chloride of a dicarboxylic acid.

[0203] In order to obtain the compensation film which fixed nematic hybrid orientation uniformly using the mesomorphism macromolecule which has optically uniaxial [ like the above / positive ], it is desirable in this invention to step on the orientation substrate explained below and each process.

[0204] First, an orientation substrate is explained. In order to acquire nematic hybrid orientation using a positive optically uniaxial mesomorphism macromolecule, it is desirable to insert the upper and lower sides of this mesomorphism macromolecule layer by different interface. When the upper and lower sides are inserted by the same interface, the orientation in the vertical interface of this mesomorphism macromolecule layer will become the same, and it will be difficult to acquire nematic hybrid orientation.

[0205] One orientation substrate and an air interface are used as a concrete mode. Touch an orientation substrate in the lower-bound side of a mesomorphism macromolecule layer, and the upper-bound side of this mesomorphism macromolecule layer is made to specifically touch air. It is more desirable to use one orientation substrate and an air interface on a manufacture process, although the orientation substrate from which an interface differs up and down can also be used.

[0206] As for the orientation substrate which can be used for this invention, it is desirable to have the anisotropy so that the sense (projection to the orientation substrate of a director) to which liquid crystal inclines can be specified. When the sense to which liquid crystal inclines cannot be specified, only the orientation leaning to the disorderly

direction can be acquired (the vector which projected the director to this substrate becomes disorderly). [0207] What specifically has the anisotropy within a field as the above-mentioned orientation substrate is desirable. A polyimide, a polyamidoimide, a polyamide, polyether imide, A polyether ether ketone, a polyether ketone, poly ketone sulfide, A polyether sulfone, a polysulfone, polyphenylene sulfide, A polyphenylene oxide, a polyethylene terephthalate, a polybutylene terephthalate, Polyethylenenaphthalate, a polyacetal, a polycarbonate, a polyarylate, Acrylic resin, polyvinyl alcohol, polypropylene, cellulose system plastics, A plastic film substrate and uniaxialstretching plastic film substrates, such as an epoxy resin and phenol resin, They are glass substrates, such as alkali glass which carried out etching processing of metal substrates, such as aluminum which attached the slit-like slot to the front face, iron, and copper, and the front face at the shape of a slit, boro-silicated glass, and flint glass, etc. [0208] The various above-mentioned substrates which have the rubbing plastic film substrate which performed rubbing processing to the above-mentioned plastic film substrate in this invention or the plastics thin film which performed rubbing processing, for example, a rubbing polyimide film, a rubbing polyvinyl alcohol film, etc., the various abovementioned substrates which have the slanting vacuum evaporationo film of oxidization silicon etc. further can be used. [0209] In the various above-mentioned orientation substrates, the various substrates which have a rubbing polyimide film, a rubbing polyimide substrate, a rubbing polyether ether ketone substrate, a rubbing polyether ketone group board, a rubbing polyether sulfone substrate, a rubbing polyphenylene sulfide substrate, a rubbing polyethyleneterephthalate substrate, a rubbing polyethylenenaphthalate substrate, a rubbing polyarylate substrate, and a celluloseplastic substrate can be mentioned as this suitable substrate for making it form in nematic hybrid orientation. Moreover, the direction of rubbing given to these substrates usually corresponds in the direction of a tilt of the compensation film explained previously.

[0210] As \*\*\*\* explained the compensation film used for the liquid crystal display element of this invention, the upper surface of this film differs in the angle of the director of a mesomorphism macromolecule, and a film flat surface to make from the undersurface. This angle [ near the interface of the film plane which touched the orientation substrate ] is adjusted 60 degrees or more 0 times or more according to the method of the orientation processing, or the kind of mesomorphism macromolecule by one of the angle ranges of 50 or less degrees or 90 degrees or less. Usually, it is more desirable on a manufacture process to adjust the angle of the director of this mesomorphism macromolecule and a film flat surface to make to the angle range of 50 or less degrees 0 times or more. [ near the interface of the film plane which touched the orientation substrate ]

[0211] This compensation film applies the mesomorphism macromolecule which shows optically uniaxial [positive] optically uniformly on the orientation substrate like the above, and, subsequently pass uniform orientation process and the fixed process of an orientation form. The application to the orientation substrate of this mesomorphism macromolecule can be performed in the state of melting which fused the solution state or this mesomorphism macromolecule which usually dissolved this mesomorphism macromolecule in various solvents. A solution application is desirable on a manufacture process.

[0212] A solution application melts a mesomorphism macromolecule to a suitable solvent, and prepares the solution of predetermined concentration. As the above-mentioned solvent, according to the kinds (composition ratio etc.) of positive optically uniaxial mesomorphism macromolecule, although there is no \*\*\*\*\*\* generally Usually, chloroform, a dichloromethane, a carbon tetrachloride, a dichloroethane, A tetrachloroethane, a trichloroethylene, tetrachloroethylene, Halogenated hydrocarbons, such as a chlorobenzene and an orthochromatic dichlorobenzene Phenols, such as a phenol and a PARAKURORO phenol, benzene, Aromatic hydrocarbons, such as toluene, xylene, methoxybenzene, 1, and 2-JIMETOKI benzene An acetone, ethyl acetate, tert-butyl alcohol, a glycerol, Ethylene glycol, a triethylene glycol, an ethylene glycol monomethyl ether, A diethylene-glycol wood ether, an ethyl Cellosolve, a butyl Cellosolve, 2-pyrrolidone, a N-methyl-2-pyrrolidone, a pyridine, a triethylamine, The mixed solvent of these mixed solvents, for example, halogenated hydrocarbons and phenols, such as a tetrahydrofuran, a dimethylformamide, a dimethylacetamide, dimethyl sulfoxide, an acetonitrile, a butyronitrile, and a carbon disulfide, etc. is used.

[0213] Although the concentration of a solution does not generally have \*\*\*\*\*\* in order to be dependent on the solubility of the positive optically uniaxial mesomorphism macromolecule to be used, or the thickness of a compensation film finally made into the purpose, it is usually used in 3 - 50% of the weight of the range, and is 7 - 30% of the weight of a range preferably.

[0214] It applies on the orientation substrate which explained below the positive optically uniaxial mesomorphism polymer solution adjusted to desired concentration using the above-mentioned solvent by \*\*\*\*. As the method of an application, the spin coat method, the roll coat method, the printing method, the immersing Czochralski method, the curtain coat method, etc. are employable.

[0215] A solvent is removed after an application and the layer of the uniform mesomorphism macromolecule of thickness is made to form on an orientation substrate. If especially solvent removal conditions are not limited, but a

solvent can remove them in general, the layer of a mesomorphism macromolecule does not flow or they are not carried out having even flowed and fallen enough, they are good. Usually, a solvent is removed using dryness at a room temperature, dryness with a drying furnace, blasting of warm air or hot blast, etc.

[0216] It is the purpose that the stage of this application / dryness process makes the layer of a mesomorphism macromolecule form first uniformly on a substrate, and this mesomorphism macromolecule has not formed nematic hybrid orientation yet. the following heat treatment process -- monochrome -- domain nematic hybrid orientation is completed

[0217] The viscosity of a positive optically uniaxial mesomorphism macromolecule has the lower good one in forming nematic hybrid orientation with heat treatment in the meaning which helps the orientation by the interface effect. Therefore, heat treatment temperature has the desirable higher one. Moreover, the average tilt angle obtained depending on a mesomorphism macromolecule may change with heat treatment temperature. In this case, in order to obtain the average tilt angle according to the purpose, it is necessary to set up heat treatment temperature. For example, in order to acquire the orientation which has a certain tilt angle, when it is necessary to heat-treat at comparatively low temperature, at low temperature, the viscosity of a mesomorphism macromolecule is high and the time which orientation takes becomes long. in such a case -- once -- an elevated temperature -- heat-treating -- monochrome -- after acquiring domain orientation, the method of lowering to the temperature aiming at the temperature of heat treatment gradually becomes effective gradually Anyway, it is desirable to heat-treat at the temperature more than a glass transition point according to the property of a mesomorphism macromolecule which shows optically uniaxial [ positive ] optically of using. The range of 50 degrees C - 300 degrees C, especially the range of 100 degrees C - 260 degrees C are usually suitable for heat treatment temperature.

[0218] since [moreover,] heat treatment time required in order that a mesomorphism macromolecule may carry out sufficient orientation on an orientation substrate changes with the kinds (for example, composition ratio etc.) of this mesomorphism macromolecule to be used, and heat treatment temperature -- generally -- yes -- although not obtained - usually -- the range for 10 seconds - 120 minutes -- the range for 30 seconds - 60 minutes is especially desirable When shorter than 10 seconds, there is a possibility that orientation may become inadequate. Moreover, it is [a possibility that productivity may fall] and is not desirable when longer than 120 minutes.

[0219] Thus, uniform nematic hybrid orientation can be first acquired over the whole orientation substrate top surface in the state of liquid crystal.

[0220] In addition, in the above-mentioned heat treatment process, it does not matter in order to carry out nematic hybrid orientation of the mesomorphism macromolecule, especially even if it uses a magnetic field and electric field. However, when a magnetic field and electric field are impressed heat-treating, in order that the force of a uniform place may work to a mesomorphism macromolecule, the director of this liquid crystal becomes easy to turn to a fixed direction during impression. That is, the nematic hybrid orientation which forms the angle from which a director differs by the direction of thickness of a film becomes like this invention that it is hard to be obtained. Although stable nematic hybrid orientation can be thermally acquired if the force of a place is removed after making the HOMEOTORO pick except nematic hybrid orientation, homogeneous orientation, or the other orientation once form, there is especially no merit on a process.

[0221] In this way, it can fix by next cooling the nematic hybrid orientation formed in the liquid crystal state to the temperature below the liquid crystal transition point of the mesomorphism macromolecule concerned, without spoiling the homogeneity of this orientation at all.

[0222] If the above-mentioned cooling temperature is the temperature below the liquid crystal transition point, there will be especially no limit. For example, by cooling in 10-degree-C low temperature from the liquid crystal transition point, uniform nematic hybrid orientation is fixable. Especially a limit does not have the means of cooling and it is fixed only by taking out out of the heating atmosphere in a heat treatment process into the atmosphere below the liquid crystal transition point, for example, a room temperature. Moreover, in order to raise the efficiency of production, you may perform forced cooling, such as air cooling and water cooling, and \*\*\*\*. However, the average tilt angles obtained with a cooling rate depending on a positive optically uniaxial mesomorphism macromolecule may differ a little. When it is necessary to use such this mesomorphism macromolecule and to control an average tilt angle strictly, it is desirable to also perform cooling operation in consideration of cooling conditions suitably.

[0223] Subsequently, the angle control in the direction of film thickness of nematic hybrid orientation is explained. The angle of the director of a mesomorphism macromolecule and a film flat surface to accomplish is controllable at a desired angle, respectively by choosing suitably the kind of mesomorphism macromolecule to be used, a composition ratio, etc. an orientation substrate, heat treatment conditions, etc. Moreover, after fixing nematic hybrid orientation, it is controllable at a desired angle by using the method of deleting a film front face uniformly, for example of dipping in a solvent and melting a film front face uniformly etc. In addition, you have to choose suitably the solvent used in this

case according to the kind of mesomorphism macromolecule, and the kind of orientation substrate.

[0224] Since the compensation film obtained according to the above process makes uniform the orientation form of nematic hybrid orientation orientation and fixation and this orientation is formed, the upper and lower sides of this film are not equivalent, and there is an anisotropy also in field inboard.

[0225] Moreover, the form of carrying out the laminating of the compensation film to another different substrate from \*\* orientation substrate used where [ as it is ] \*\* orientation substrate is formed on \*\* orientation substrate which exfoliates from this film and is used with a compensation film simple substance as a use form at the time of arranging between TN liquid crystal cell, a top, and/or a bottom polarizing plate as \*\*\*\* explained this compensation film, and using it for it is mentioned. In addition, although it is required in order that an orientation substrate may acquire nematic hybrid orientation when using in the state of \*\* and \*\*, when this substrate that can have influence which is not desirable as TN-LCD is used, the orientation substrate can be removed after nematic hybrid orientation fixation. Even if the compensation film after the orientation fixation used for this invention removes an orientation substrate, orientation disorder etc. does not take place. As mentioned above, in the liquid crystal display of this invention, you may be the compensation film which has which form.

[0226] Moreover, this compensation film can also prepare protective layers, such as transparent plastic film, because of the purposes, such as a surface protection, an on-the-strength increase, and improvement in environmental reliability. Moreover, as a protective layer, on the quality of the optical character, plastic plates, such as a desirable substrate, for example, a polymethacrylate, a polycarbonate, polyvinyl alcohol, a polyether sulfone, a polysulfone, a polyarylate, a polyimide, an amorphous polyolefine, and a triacetyl cellulose, are stuck, and can also be used through the adhesives or the binder of optical grade.

[0227] Next, the arrangement in the case of combining with TN liquid crystal cell which explained the compensation film of this invention previously is explained concretely. The arrangement position of this compensation film can arrange the compensation film of one sheet or two or more sheets that what is necessary is just to be between a polarizing plate and TN liquid crystal cell. It is desirable practically to perform angle-of-visibility compensation in this invention using the compensation film of one sheet or two sheets. Even if it uses the compensation film of three or more sheets, although angle-of-visibility compensation is possible, since it leads to a cost rise, it cannot be said that it is not much desirable. It is as follows when a concrete arrangement position is illustrated. However, these are strictly typical arrangement positions and this invention is not limited to these.

[0228] First, with the direction of a tilt of the compensation film in this invention, it is defined as the projection direction of the director of this mesomorphism macromolecule in the field among the 2nd page of the upper and lower sides of this film where the angle of the director of this mesomorphism macromolecule and a film flat surface to accomplish is smaller. Specifically in <u>drawing 1</u>, the 2nd page of the upper and lower sides of this compensation film is assumed to be the b-th page and the c-th page. The angle of the director of a mesomorphism macromolecule and film flat surface by the side of the b-th page of this compensation film and the c-th page to accomplish is the relation of the angle by the side of angle > the c-th page by the side of the b-th page. Subsequently, the direction which becomes are the direction where the angle of the director by the side of the b-th page and the director by the side of the c-th page to accomplish serves as an acute angle when the c-th page is seen in the direction of film thickness from the b-th page of this compensation film, and parallel [ the projection component to the film flat surface of the director by the side of the b-th page and the director by the side of the c-th page ] is defined as the direction of a tilt of a compensation film by this invention.

[0229] Subsequently, the direction of a pre tilt of TN liquid crystal cell is defined as follows. Usually, the nematic liquid crystal in TN liquid crystal cell leans [ as opposed to / the cell substrate interface / like / drawing 2 ] / with / it is not parallel and / a certain angle (when the twist angle of a nematic liquid crystal is 0 times). In this state, the direction which is a direction whose angle of the director of this liquid crystal and a liquid crystal cell substrate flat surface to accomplish is an acute angle and where the projection component of this director is parallel is defined as the direction of a pre tilt by this invention. Therefore, on the other hand, the direction of a pre tilt is defined as the liquid crystal cell substrate of the upper and lower sides in TN liquid crystal cell \*\* every, respectively, as shown in drawing 2. [0230] The case where one compensation film is arranged first is explained. A compensation film may be arranged between a polarizing plate and TN liquid crystal cell, may be the upper surface side of the liquid crystal cell concerned, and may be an inferior-surface-of-tongue side. The direction of a tilt of a compensation film and the liquid crystal cell substrate which this compensation film approached most usually [ 165 - 195 ] arrange especially the angle with the direction of a pre tilt in the cell substrate of an opposite side to accomplish in 175 - 185 degrees preferably 170 to 190 degrees in the case of this arrangement. That is, when the compensation film is arranged on the upper surface of TN liquid crystal cell and the lower angle to accomplish and a lower compensation film with the direction of a pre tilt in this liquid crystal cell substrate are arranged on the inferior surface of tongue of TN liquid crystal cell, the angle with

the direction of a pre tilt in a top liquid crystal cell substrate to accomplish is arranged so that the above-mentioned angle range may be fulfilled. When not fulfilling the above-mentioned angle range, sufficient angle-of-visibility compensation effect is not obtained.

[0231] Next, the case where these two compensation films are arranged is explained. When arranging a two-sheet compensation film, you may arrange two sheets two sheets between the same sides, for example, TN liquid crystal cell and a top polarizing plate, or between this liquid crystal cell and a bottom polarizing plate. Moreover, you may arrange one sheet between a top and a bottom polarizing plate, and TN liquid crystal cell, respectively. In addition, this film with what has the same optical parameter may be used, and optical parameters differ may be used for the compensation film of two sheets.

[0232] The case where one sheet is arranged, respectively between [each] a top and a bottom polarizing plate, and TN liquid crystal cell is explained. In this arrangement, each compensation film is made the same arrangement as the case where one above-mentioned sheet is arranged. That is, the angle with the direction of a pre tilt in a cell substrate with opposite direction of a tilt of each compensation film and substrate of TN liquid crystal cell which the compensation film approached to accomplish is usually [165 - 195] especially arranged in the range of 175 - 185 degrees preferably 170 to 190 degrees.

[0233] Subsequently, the case where the compensation film of two sheets is arranged is explained to either between TN liquid crystal cell, a top, or a bottom polarizing plate. In addition, the compensation film arranged between a film 1, this film 1, a top, or a bottom polarizing plate in the compensation film arranged in the position which approached TN liquid crystal cell most is assumed to be a film 2. About the film 1 which approached TN liquid crystal cell most in this arrangement, it arranges like the conditions which arrange the above-mentioned compensation film of one sheet. That is, the direction of a tilt of a film 1 and the substrate of TN liquid crystal cell which the film 1 approached most usually [ 165 - 195 ] arrange especially the angle with the direction of a pre tilt in the cell substrate of an opposite side to accomplish in 175 - 185 degrees preferably 170 to 190 degrees. Subsequently, the arrangement conditions of the film 2 arranged between a film 1, a top, or a bottom polarizing plate are explained. A film 2 arranges especially the angle with the direction of a pre tilt in a cell substrate contrary to this cell substrate made into criteria to accomplish in the range of 175 - 185 degrees preferably 170 to 190 degrees 165 to 195 degrees, in case a film 1 is the direction of a pre tilt of the cell substrate of TN liquid crystal cell which approached most, i.e., the arrangement conditions of a film 1. [0234] Subsequently, arrangement of a polarizing plate is explained. Usually, in TN-LCD, a rectangular cross or the case where it arranges in parallel has the transparency shaft of a vertical polarizing plate mutually. Moreover, when arranging so that the transparency shaft of a vertical polarizing plate may intersect perpendicularly mutually, the transparency shaft of a polarizing plate and the direction of rubbing given to TN liquid crystal cell substrate of the side near a polarizing plate may be arranged so that a rectangular cross, parallel, or the angle of 45 degrees may be made. In the liquid crystal display of this invention, when equipping with a polarizing plate on a compensation film, especially this arrangement may not be limited but may be arrangement [ which ] among the above. It is desirable a rectangular cross or to arrange in parallel the direction of rubbing which the transparency shaft of a vertical polarizing plate intersected perpendicularly mutually with the liquid crystal display of this invention especially, and was given to TN liquid crystal cell substrate of the side near the transparency shaft of a polarizing plate and a polarizing plate. [0235] As mentioned above, this invention can obtain the liquid crystal display concerned which a raise in contrast which is not in the former as a TSUISUTEDDO nematic liquid crystal display using the TFT element or the MIM element, and wide-field-of-view cornification accomplished by arranging the compensation film which fixed nematic hybrid orientation in TN liquid crystal cell which has a specific optical parameter.

[Example] Although an example is described below, this invention is not restricted to these. In addition, each analysis method used in the example is as follows.

- (1) The determination polymer of composition of a mesomorphism macromolecule was dissolved in deuteration chloroform or the deuteration trifluoroacetic acid, and it measured and determined by 400MHz 1 H-NMR (JEOL JNM-GX400).
- (2) a logarithm -- it measured at 30 degrees C using the measurement Ubbelohde viscometer of viscosity among the phenol / tetrachloroethane (60/40-fold quantitative ratio) mixed solvent
- (3) Determination DSC (Perkin Elmer DSC-7) measurement and optical microscope (BH2 made from Olympus Optics polarization microscope) observation of a liquid crystal phase sequence determined.
- (4) The refractive index was measured by the measurement Abbe refractometer (Typemade from ATAGO- 4) of a refractive index.
- (5) It carried out using ellipsomter DVA-36VWLD made from polarization analysis \*\*\*\* optical industry.
- (6) Made in a thickness-measurement Kosaka lab High precision thin film level difference measuring instrument

ephemeris-time-10 were used. Moreover, the method of asking for thickness from the data of interference wave measurement (ultraviolet made from Japanese Duty Light and visible / near-infrared spectrophotometer V-570) and a refractive index was also used together.

[0237] Example < composition of mesomorphism polyester> of reference 6-hydroxy-2-naphthoic acid 100mmol, terephthalic acid 100mmol, chlorohydroquinone 50mmol, tert-butyl catechol 50mmol and acetic anhydride The acetylation reaction was performed at 140 degrees C under nitrogen-gas-atmosphere mind for 2 hours using 600mmol. Succeedingly, by 270 degrees C, it was performed at 280 degrees C for 2 hours, and the polymerization was performed at 300 degrees C for 2 hours for 2 hours. Next, after dissolving the obtained resultant in a tetrachloroethane, the methanol reprecipitated and refined and mesomorphism polyester (formula (1)) 40.0g was obtained. the logarithm of this mesomorphism polyester -- viscosity had a nematic phase as 0.35 and a liquid crystal phase, the isotropic phaseliquid crystal phase transition temperature was 300 degrees C or more, and the glass transition point was 135 degrees C

[0238] <Stacking-tendency examination of mesomorphism polyester> 10wt(s)% the phenol / tetrachloroethane mixedsolvent (6/4-fold quantitative ratio) solution were prepared using this mesomorphism polyester. After having applied with screen printing on the soda-glass board, drying and heat-treating this solution at 230 degrees C for 30 minutes, it cooled and fixed under the room temperature. The film 1 which carried out orientation to the homogeneity of 20 micrometers of thickness was obtained. When conoscope observation was carried out, it became clear that this mesomorphism polyester shows optically uniaxial [positive]. Moreover, it became clear that the polyester concerned has homeotropic orientation nature.

[0239] < Check operation [ of an oriented structure ] \*\*> The 8wt% tetrachloroethane solution of the mesomorphism polyester of a formula (1) was prepared, and it applied by the spin coat method on the glass which has a rubbing polyimide film, and the film 2 was obtained, as a result of carrying out air cooling and fixing, after drying and heattreating for 30 minutes at 250 degrees C. The film 2 on the obtained substrate was transparent, there was no orientation defect, it was uniform and thickness was 2.0 micrometers.

[0240] Using the optical-measurement system shown in drawing 3 and drawing 4, the film 2 is leaned in the direction of rubbing of an orientation substrate, and the retardation value was measured. Consequently, the result which does not have the angle from which it is right-and-left asymmetry like drawing 5, and a retardation value is set to 0 was obtained. The director of mesomorphism polyester leans to the substrate and this result showed that it was not uniform tilt orientation (orientation state with the angle fixed in the direction of thickness which a director and a substrate front face make).

[0241]

[Formula 83] 式(1)

$$\begin{pmatrix}
c_{6} H_{13} - \bigcirc & c_{0} \\
0 - \bigcirc & 0
\end{pmatrix}_{10} - \begin{pmatrix}
c_{0} - \bigcirc & c_{0} \\
0 - \bigcirc & 0
\end{pmatrix}_{95}$$

$$\begin{pmatrix}
c_{6} H_{13} - \bigcirc & c_{0} \\
0 - \bigcirc & 0
\end{pmatrix}_{50} - c_{1} H_{3} - c_{1} H_{3}$$

[0242] < check operation [ of an oriented structure ] \*\*> -- subsequently -- the film 2 on a substrate -- five sheets -carving -- respectively -- fixed time chloroform -- 5wt(s)% -- you flooded with the included methanol solution and made it eluted from the liquid crystal layer upper surface When immersing time was made into 15 seconds, 30 seconds, 1 minute, 2 minutes, and 5 minutes, the thickness of the liquid crystal layer which remained without being eluted was 1.5 micrometers, 1.2 micrometers, 1.0 micrometers, 0.8 micrometers, and 0.5 micrometers, respectively. The retardation value in theta= 0 times (transverse-plane retardation value) was measured using the optical system of drawing 3 and drawing 4, and the relation between thickness and a retardation value was obtained (drawing 6). Thickness and a retardation value are not in a straight-line relation so that drawing 6 may show, and it turns out that it is not uniform tilt orientation from this, either. The dotted line in drawing is a straight line observed in the film which carried out uniform tilt orientation.

[0243] < Check operation [ of an oriented structure ] \*\*> Next, orientation and fixation of the mesomorphism polyester of a formula (1) were done using the same method as the above on the high refractive-index glass substrate (a

refractive index is 1.84) which has a rubbing polyimide film, and the film 3 was produced. The refractometry was performed using the obtained film 3. When the film 3 had been arranged so that a glass substrate may touch the prism side of a refractometer, there was an anisotropy in the refractive index in a film plane, the refractive index within 1.56 and an parallel field of the refractive index within a field perpendicular to the direction of rubbing was 1.73, and the refractive index of the direction of thickness was not depended in the direction of a film 3, but was fixed at 1.56. From this, carrying out flat-surface orientation in parallel to a substrate made clear the cylindrical liquid crystal molecule which constitutes mesomorphism polyester from a glass-substrate side. Next, when it had arranged so that the air interface side of a film 3 may touch the prism side of a refractive-index meter, there was no anisotropy in the refractive index within a field, the refractive index was fixed at 1.56, and the refractive index of the direction of thickness was not depended in the direction of a film 3, but was fixed at 1.73. It became clear that the cylindrical liquid crystal molecule which constitutes mesomorphism polyester from an air interface side is carrying out orientation from this perpendicularly to a substrate flat surface.

[0244] From operation of \*\* to \*\* of a more than, the film formed from the mesomorphism polyester of a formula (1) formed nematic hybrid orientation, and it was imagined as what is carrying out orientation according to the regulation force of the substrate interface by rubbing, and the regulation force of an air interface as shown in drawing 7. [0245] < Presumption of the angle of the director and substrate flat surface in the analysis and the orientation substrate interface of the direction of a tilt to accomplish > On the film 3 formed on the high refraction glass substrate which has a rubbing polyimide film, the glass substrate which has an one more sheet rubbing polyimide film was put and stuck. That is, the film 3 was made the composition inserted by the rubbing polyimide film of two sheets. In addition, it has arranged so that the direction of rubbing of an up-and-down rubbing film may become 180 each other. It heat-treated for 30 minutes at 230 degrees C by this state. A refractometry and polarization analysis were performed about such an obtained sample film. As a result of the refractometry, the same value was acquired about the upper and lower sides of this sample film, and the refractive index in a film plane was 1.56 in the direction of thickness of 1.73 and this film in 1.56 and the parallel field in the field perpendicular to the direction of rubbing. As for this, near the interface of a substrate, the upper and lower sides of a sample film showed that directors were abbreviation parallel to a substrate flat surface. Furthermore, refractive-index structure was optically uniaxial [ almost positive ] as a result of polarization analysis, and as a result of performing detailed analysis based on the crystal rotation method, near the substrate interface, the director leaned slightly. Moreover, the angle of a substrate flat surface and a director to accomplish was about 3 times. The sense to which a director furthermore inclines was in agreement with the direction of rubbing (the direction of a tilt and the direction of rubbing of a film are in agreement).

[0246] From the above thing, if it thinks that the director in a substrate interface is mostly decided by the interaction of mesomorphism polyester and an orientation substrate interface, it will be presumed that the angle of the director and film flat surface in the substrate interface of the film 3 formed on one above-mentioned orientation substrate to accomplish is 3 times.

[0247] The mesomorphism polyester [ which was used in the example 1 of example 1 reference / 5wt(s)% of ] (formula (1)) tetrachloroethane solution was prepared. This solution was applied to the glass substrate which has a rubbing polyimide film by the spin coat method, and the solvent was removed. It heat-treated for 30 minutes at 250 degrees C after that. Then, it cooled and the orientation of the polyester concerned was fixed. In this way, it has a nematic hybrid oriented structure, and the film 4 on the obtained glass substrate was transparent, and an orientation defect does not have it and it had uniform thickness (0.85 micrometers). Moreover, an average tilt angle is 44 degrees and the direction of a tilt was in agreement with the direction of rubbing.

[0248] Using the film 4 formed on the glass substrate which has this rubbing polyimide film two sheets, it has arranged to the upper and lower sides of TN cell so that it may become axial arrangement of <a href="mailto:drawing.8">drawing.8</a>. In addition, both the films 1 of the upper and lower sides of the cell concerned have arranged the glass-substrate side of this film so that a cell substrate may be approached. The cell parameters of used TN cell were cell GYABBU4.2micrometer, deltand395nm, 90 angle of torsion (left hand), and three pre tilt angles, using ZLI-4792 (deltan=0.094) as a liquid crystal material. Moreover, the direction of a pre tilt was in agreement in the direction of rubbing of a liquid crystal cell substrate. Voltage was impressed by the 300Hz square wave to the TN cell concerned. white -- the ratio (white display) of the permeability of display 0V and black display 6V -- / (black display) -- a contrast ratio -- carrying out -- the contrast ratio measurement from an omnidirection -- the Hamamatsu Photonics make -- contrast curves, such as a deed, were drawn using FFP optical-system DVS-3000 The result was shown in <a href="mailto:drawing.9">drawing.9</a>.

[0249] The mesomorphism polyester of example 2 formula (2) and a formula (3) was compounded. the logarithm of the mesomorphism polyester of a formula (2) -- viscosity had the nematic phase as 0.10 and a liquid crystal phase, and the isotropic phase-liquid crystal phase transition temperature was 180 degrees C As a result of performing the same stacking-tendency examination as an example 1, it became clear that the mesomorphism polyester of a formula (2)

shows homeotropic orientation nature, and shows optically uniaxial [positive] optically.

[0250] the logarithm of the mesomorphism polyester of a formula (3) -- viscosity had the nematic phase as 0.18 and a liquid crystal phase, and the isotropic phase-liquid crystal phase transition temperature was 300 degrees C or more As a result of performing the same stacking-tendency examination as an example 1, it became clear that the mesomorphism polyester of a formula (3) shows a homogeneous stacking tendency.

[0251] The 8wt(s)% N-methyl-2-pyrrolidone solution which contains the mesomorphism polyester of a formula (2)

and (3) by 50:50 (weight ratio) was prepared.

[0252] After applying the solution concerned covering a length of 10m by the die coat method on the polyether ether ketone film with a width of face of 40cm which carried out rubbing processing and drying by 120-degree C hot blast, heat treatment was performed for 10 minutes at 220 degrees C. Then, it cooled and the orientation of the polyester constituent (constituent which contains the polyester of a formula (9) and (10) by 50:50 (weight ratio)) concerned was fixed.

[0253] The binder was minded [ of the obtained film 5 ], lamination and the polyether ether ketone film subsequently used as an orientation substrate were exfoliated, the triacetyl cellulose was removed, and the film 5 was imprinted on the triacetyl-cellulose film. The average tilt angle of 0.60 micrometers and the direction of thickness of the thickness of a film 5 was 35 degrees. Using the film 5 imprinted on this triacetyl-cellulose film two sheets, every one sheet of the film concerned has been arranged to the upper and lower sides of TN cell so that it may become the arrangement shown in drawing 8. The same thing as the cell concerned used in the example 1 was used for used TN cell. The result which measured the contrast ratio in an omnidirection by the same method as an example 1 was shown in drawing 10. [0254]

[Formula 84] 式(2)

[0255] except for not using example of comparison 1 film 4 -- all -- an example 1 -- the same -- carrying out -- etc. -- the contrast curve was drawn The result is shown in <u>drawing 11</u>.

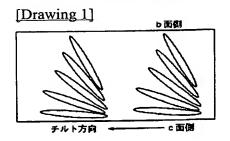
[Translation done.]

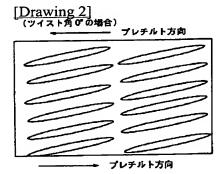
## \* NOTICES \*

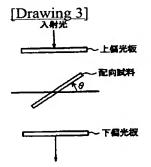
Japan Patent Office is not responsible for any damages caused by the use of this translation.

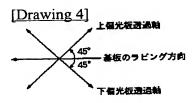
- 1. This document has been translated by computer. So the translation may not reflect the original precisely.
- 2.\*\*\*\* shows the word which can not be translated.
- 3.In the drawings, any words are not translated.

## **DRAWINGS**

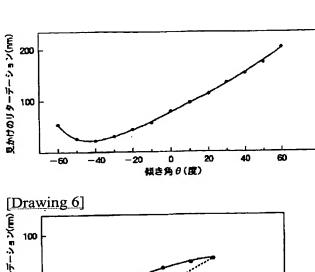


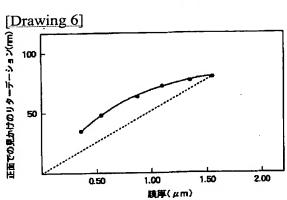


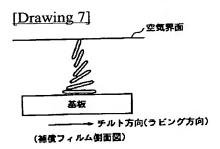


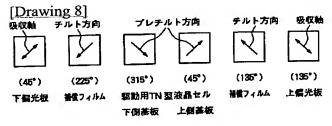


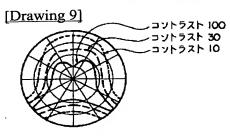
[Drawing 5]



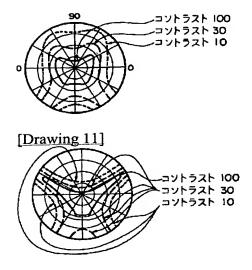








[Drawing 10]



[Translation done.]